



**UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO**

**FACULTAD DE INGENIERÍA**

**ESCUELA ACADÉMICO PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL**

“Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019”

**TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE  
INGENIERO CIVIL**

**AUTORES:**

Chamoli Inuma, Erick Alberto (ORCID: 0000-0001-6655-1161)

Paredes Marina, Toño Johan (ORCID: 0000-0001-8425-1402)

**ASESORA:**

Mg. Torres Bardales, Lyta Victoria (ORCID: 0000-0001-8136-4962)

**LÍNEA DE INVESTIGACIÓN:**

Diseño de Infraestructura Vial

**MOYOBAMBA – PERÚ**

**2019**

## **Dedicatoria**

A todas las personas que me apoyaron durante esta etapa de formación, en especial a mi madre y padre por todo el apoyo incondicional que me brinda día a día en mi vida profesional para seguir adelante cumpliendo mis sueños y objetivos.

**ERICK Alberto.**

Dedico primeramente a Dios, mis padres y familia, quienes me apoyaron en cada una de mis metas.

**TOÑO Johan.**

## **Agradecimiento**

- En un gesto de gratitud, a todos los miembros de mi familia e universidad por guiarme en este camino profesional, con sus experiencias y conocimientos para ser mejor como persona y profesional.

**Erick Chamoli Inuma**

Son muchas las personas que han confiado en mi persona el cualaré mención a algunas de ellas como son mis padres Delmester y Silvia por la confianza y el cariño brindado durante esta etapa, el cual fue fundamental seguir sus consejos, valores y principios que desde niño en el seno familiar nos han inculcados.

**Toño Johan Paredes Marina**



## Declaratoria de Autenticidad

Yo **ERICK ALBERTO CHAMOLI INUMA**, identificada con DNI N° 47939111, estudiante de la escuela académico profesional de **Ingeniería Civil** de la Universidad César Vallejo, con la tesis titulada: **“Calidad de un Pavimento Rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la Resistencia a Compresión y Flexión, Moyobamba 2019”**;

Declaro bajo juramento que:

La Tesis es de mi autoría

He respetado las normas internacionales de citas y referencias para las fuentes consultadas.

La tesis no ha sido auto plagiada, es decir, no ha sido publicada ni presentada anteriormente para obtener algún grado académico previo o título profesional.

Los datos presentados en los resultados son reales, no han sido falseados, ni duplicados, ni copiados y por tanto los resultados que se presenten en la tesis se constituirán en aportes a la realidad investigada.

De identificarse la falta de fraude (datos falsos), plagio (información sin citar a autores), autoplagio (presentar como nuevo algún trabajo de investigación propio que ya ha sido publicado), piratería (uso ilegal de información ajena) o falsificación (presentar falsamente las ideas de otros), asumo las consecuencias y sanciones que de mi acción se deriven, sometiéndome a la normatividad vigente de la Universidad César Vallejo.

Moyobamba, 07 de diciembre de 2019



.....  
**Erick Alberto Chamoli Inuma**  
**DNI: 47939111**

## Declaratoria de Autenticidad

Yo **TOÑO JOHAN PAREDES MARINA**, identificada con DNI N° 47122201, estudiante de la escuela académico profesional de Ingeniería Civil de la Universidad César Vallejo, con la tesis titulada: **“Calidad de un Pavimento Rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la Resistencia a Compresión y Flexión, Moyobamba 2019”**;

**Declaro bajo juramento que:**

La Tesis es de mi autoría

He respetado las normas internacionales de citas y referencias para las fuentes consultadas.

La tesis no ha sido auto plagiada, es decir, no ha sido publicada ni presentada anteriormente para obtener algún grado académico previo o título profesional.

Los datos presentados en los resultados son reales, no han sido falseados, ni duplicados, ni copiados y por tanto los resultados que se presenten en la tesis se constituirán en aportes a la realidad investigada.

De identificarse la falta de fraude (datos falsos), plagio (información sin citar a autores), autoplagio (presentar como nuevo algún trabajo de investigación propio que ya ha sido publicado), piratería (uso ilegal de información ajena) o falsificación (presentar falsamente las ideas de otros), asumo las consecuencias y sanciones que de mi acción se deriven, sometiéndome a la normatividad vigente de la Universidad César Vallejo.

Moyobamba, 07 de diciembre de 2019



**Toño Johan Paredes Marina**  
**DNI: 47122201**

# Índice

<b>Dedicatoria .....</b>	<b>ii</b>
<b>Agradecimiento .....</b>	<b>iii</b>
<b>Página del Jurado .....</b>	<b>iv</b>
<b>Declaratoria de Autenticidad .....</b>	<b>v</b>
<b>Índice .....</b>	<b>vii</b>
<b>RESUMEN .....</b>	<b>viii</b>
<b>ABSTRACT .....</b>	<b>ix</b>
<b>I. INTRODUCCIÓN.....</b>	<b>1</b>
<b>II. MÉTODO .....</b>	<b>12i</b>
2.1. Tipo y Diseño de investigación. ....	12
2.2. Variables, Operacionalización. ....	12
2.3. Población y muestra. ....	14
2.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos, validez y confiabilidad. ....	15
2.5. Métodos de análisis de datos.....	16
2.6. Aspectos éticos.....	16
<b>III. RESULTADOS .....</b>	<b>17</b>
<b>IV. DISCUSIÓN.....</b>	<b>25</b>
<b>V. CONCLUSIONES.....</b>	<b>27</b>
<b>VI. RECOMENDACIONES .....</b>	<b>28</b>
<b>REFERENCIAS .....</b>	<b>29</b>
<b>ANEXOS .....</b>	<b>36</b>

## RESUMEN

El presente investigación “Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019”, tiene una línea de investigación de Diseño de Infraestructura Vial. Este trabajo se evaluó la resistencia mecánica del concreto en diferentes periodos.

La población de estudio está conformada por 72 probetas, de las cuales 36 probetas son para esfuerzos a compresión y 36 a flexión, que en cada caso se incorporaron 5%, 10% y 15% de cenizas de coco y que fueron realizados las pruebas a los 7, 14 y 28 días respectivo; así mismo, tiene como objetivo Incorporar la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión del pavimento rígido en la ciudad de Moyobamba 2019. Los resultados obtenidos a los 28 días con incorporación de cenizas de coco fue 221,39 kg/cm<sup>2</sup>, mientras del concreto convencional y con la incorporación de cenizas de coco de 10%, 15%, fue de 216.85 kg/cm<sup>2</sup>, 218.31 kg/cm<sup>2</sup> y 217.13 kg/cm<sup>2</sup> respectivamente, en tal sentido, se obtuvo una mayor resistencia a la compresión con 5% de incorporación de cenizas de coco.

Las diferentes bibliografías utilizados en la presente investigación están citados de acuerdo a la norma internacional del ISO que la universidad exigen de acuerdo a la resolución N° 0089-2019/UCV, para trabajos de tesis cuantitativas.

**Palabras clave:** Concreto, ceniza, coco, pavimento, mezcla, resistencia.



## **ABSTRACT**

This research “Quality of a rigid pavement incorporating coconut ash to improve compressive and flexural strength, Moyobamba 2019”, has a line of Road Infrastructure Design research. This work evaluated the mechanical strength of concrete in different periods.

The study population is made up of 72 specimens, of which 36 specimens are for efforts at comprehension and 36 at flexion, which in each case 5%, 10% and 15% of coconut ashes were incorporated and the tests were carried out. the respective 7, 14 and 28 days; Likewise, it aims to incorporate coconut ash to improve the compressive and flexural strength of the rigid pavement in the city of Moyobamba 2019. The results obtained at 28 days with the incorporation of coconut ashes was 221.39 kg / cm<sup>2</sup>, while of the conventional concrete and with the incorporation of coconut ashes of 10%, 15%, it was 216.85 kg / cm<sup>2</sup>, 218.31 kg / cm<sup>2</sup> and 217.13 kg / cm<sup>2</sup> respectively, in this sense, a greater compressive strength was obtained with 5% incorporation of coconut ashes.

The different bibliographies used in this research are cited according to the international ISO standard that the university requires according to resolution No. 0089-2019 / UCV, for quantitative thesis works.

**Keywords:** Concrete, ash, coconut, pavement, mixture, resistance.

## **I. INTRODUCCIÓN.**

Cabe recordar que una investigación partimos de realidad problemática, en tal sentido, en la actualidad muchos países de américa latina y en especial México sus carreteras no son como eran antes, por causa del deterioro que vienen soportando, el “enemigo” del ingeniero especialista en vías va cambiando con los años. Esto se debe a muchas razones como por ejemplo antes eran las filtraciones del agua y sus efectos directos al pavimento, hoy en día esos factores cambiaron por elementos nocivos, que vienen a ser por el transito continuo de transporte con cargas que hacen que las carreteras se deterioren a una gran magnitud, el cual induce a fallas tanto a fatiga y por efecto de la deformación acumulativa.

Actualmente se observa que, durante el desarrollo de materiales de construcción, se generan impactos ambientales adversos y que las industrias generan durante mucho tiempo un agotamiento de ciertos recursos que emplean para la producción de estos materiales, además, las materias primas necesarias para obtenerlos son completamente no renovables, está extracción y elaboración de estos productos ocasiona contaminación en el medio ambiente. Estos productos derivados del petróleo que se obtiene como plásticos y los sintácticos; que en grandes cantidades son utilizados en las construcciones debido a las propiedades que posee de inalterabilidad; en tal sentido, estos materiales una vez utilizados es poco reutilizado. Los productos que se elaboran de estas materias primas se emplean en diferentes formas como: aglomerantes, lacantes, hidrófugos, aislantes; además de diferentes formas de pinturas, barnice.

En el Perú y especialmente en la amazonia, la ciudad de Iquitos las vías públicas donde transitan diario un sin número de vehículos, carece de una infraestructura vial adecuada de acuerdo a los factores climáticos que existen en ellos. Esta problemática conlleva a que los gobiernos locales tengan que invertir gran cantidad de dinero para su mantenimiento; esto genera una mala calidad de vida para sus pobladores y una restricción en el desarrollo urbanístico; en tal sentido; debido a las deficiencias generados por los diseños inapropiados

y la inapropiada utilización de los materiales para la protección de los bordes (juntas) o el mal diseño del pavimento.

En nuestra región de San Martín se han construido diferentes caminos no pavimentados, que en la actualidad muchos de ellos se encuentran en condiciones precarias de funcionamiento, lo que origina diferentes limitaciones a los que transitan en ellas como: poca velocidad y limitadas cargas de los vehículos que transportan; en tal sentido, esto ocasiona que se eleven los gastos y los insumos para el funcionamiento de un vehículo. Por otro lado, cabe mencionar que el empleo de una trocha carrozable depende de varios factores entre ellos, tenemos el tipo de suelo, la zona donde se encuentra ya que de ello se determina las condiciones climáticas que pueden afectar en tiempo de invierno; ya que en comparación de un camino con material de piedra, cascajo o un suelo pedregoso arenoso, estos factores antes mencionados son controlados más eficiente, el cual dependerá en gran parte de un drenaje eficaz. Para garantizar las diferentes vías urbanas o rurales cumplan con su objetivo de serviciabilidad debe producir bienestar, confort y seguridad a los focos de desarrollo que son: el comercio, transporte y turismo tanto en la zona urbana y rural, es necesario que las vías sean adecuadas y que cumplan la normatividad vigente de acuerdo a las necesidades del tránsito y a las necesidades básicas de la población.

En la Provincia de Moyobamba actual capital de la región de San Martín se encuentra a una altura de 860 m.s.n.m, está unida por carreteras con Tarapoto al sureste, Rioja al oeste y Bagua al noroeste. Las carreteras conectan a Moyobamba con la costa del pacífico a través de Bagua y Olmos al norte y Cajamarca al sureste, es una vía nacional de la selva que se conecta con la red vial de nuestro país, el cual trae desarrollo para la economía de nuestra Región de San Martín.

En Moyobamba las vías de acceso a la ciudad y gran parte del casco urbano se encuentran en deterioro constante en el transcurso del tiempo, por motivos del tráfico constante que genera la actividad económica, también por falta de mantenimiento que generan desgaste en las propiedades mecánicas del pavimento. Para la población en la actualidad este problema

genera un malestar tanto económico como social, proyectando para el futuro se genere gastos para reconstrucción del pavimento.

Con el objetivo de investigar en las vías que se acomoden a las condiciones que están sometidas, se realiza un estudio de investigación para evaluar la influencia en las propiedades de compresión en el concreto para el pavimento rígido incorporando cenizas de coco con la finalidad de proponer un nuevo diseño con parámetros que permiten mejorar sus propiedades de las vías y por ende los de la población.

Por otro lado, cabe mencionar que a nivel de antecedente a nivel internacional tenemos a J. B., Shamsul y M. N. Mazlee, en su trabajo de investigación titulada. *Desarrollo y propiedades de fibra de coco reforzada con cemento compuesto con la adición de cenizas volantes*. (artículo científico) Universidad de Malasia, escuela de ingeniería de materiales. Concluyo que: En este trabajo una adición del 15% de fibra de coco, se encontró el valor más bajo de densidad (1735 kg/m<sup>3</sup>) mientras que la observación muestra ambos valores más bajos en contenido de humedad (3.64%) y la absorción de agua (0.79%) relatividad con la fibra de coco reforzada con cemento compuesto. El cemento protegido con un 9% relativo de fibra de coco dio un resultado del ensayo mecánica que se realizó en comparación con otros con valores más altos en resistencia a compresión (58.98 Mpa). Al realizar esta investigación, se descubrió que la fibra de coco se puede utilizar como refuerzo y las cenizas volantes se pueden aplicar como una sustitución de arena en el desarrollo de compuesto verde de fibra de coco. Este crecimiento del contenido de fibra de coco aumentara la resistencia a la compresión y módulo de ruptura hasta una composición óptima (9% en peso de fibra de coco). Para PRAKASH S., GUNASEKARAN K., KALPANA Priya y GANAPATHYRAMASAMY N., en su trabajo de investigación titulado. *Una investigación experimental sobre el reemplazo parcial de arena por granos cerámicos en hormigón de coco*. (artículo científico). Departamento de ingeniería civil, Tamil Nadu, India 2019. Concluyo que: El reemplazo de los desechos cerámicos se puede optimizar como un agregado fino. Las propiedades de resistencia disminuyeron en comparación con el concreto convencional al reemplazar 10%, 20%, 30%, 40% y 50%.

Se realiza un relevo hasta de un 50%, pero un 40% de sustitución es más adecuado para el cambio de agregado fino en la producción del concreto. Si bien al reemplazar la arena del río por desechos cerámicos puede economizarnos los recursos naturales.

Por medio de la práctica del residuo cerámico, nos da la reducción de costo del proyecto de construcción. De igual manera, PRAKASH R., THENMOZHI R., SUDHARSHAN N. y SUBRAMANIAN C., en su investigación científica titulado. *Hormigón reforzado con fibra que contiene residuos de agregado de cascara de coco, ceniza volantes y fibra de polipropileno*. (artículo científico). Universidad de Antioquia, 2019. Concluyo que:

La potencia de la presión del hormigón CS a los 28 días tiene una elevación ligeramente cuando se agregan fibras de polipropileno. La fuerza de la compresión máxima de 36.8 MPa y 40.4 MPa se obtienen para una adición de fibra de 0.5% a las series CSF y CSP, respectivamente. La resistencia a la flexión del concreto CS aumenta un valor máximo de 30% y 22% para la incorporación de 0.5% de fibra de Polipropeno a las mezclas de CSF y CSP, respectivamente. El hormigón reforzado y agregando la fibra de cascara de coco, con cenizas volantes es adecuado para ser utilizado como un material de construcción sostenible y ecológico en la producción de hormigón estructural. Por otro lado, a nivel nacional cabe mencionar a PASTOR, Hary Hernando, en su trabajo de investigación titulado: *Efecto de la ceniza de bagazo de caña de azúcar en la resistencia a la compresión del concreto* (tesis de pregrado), Universidad Cesar Vallejo, Trujillo – Perú. Concluyó que: Al realizar dichas pruebas del Slump, arrojó un asentamiento de 3”, de acuerdo a lo establecido en el diseño de la mezcla. Por otra parte, Las probetas de ensayo con la incorporación de la ceniza de bagazo de caña de azúcar a los 28 días disminuyó considerablemente la resistencia a la compresión cuando fue sometida a las pruebas respectivas de compresión. Así mismo, GODOY, María y GANDARA, Carlos, en su trabajo de investigación. “*El uso de ceniza volante y aditivos en la elaboración del concreto como solución ecológica*”. (artículo científico). Universidad de especialidades Espíritu Santo de Ecuador, 2018. Concluyo que: El uso de los aditivos brinda rendimiento al hormigón, mejorando sus propiedades, siempre y cuando no se utilice en una dosificación mayor al 5 por ciento de la porción de cemento. Al utilizar la ceniza por precipitación electrostática se observa que la dosificación de un hormigón no solo se presenta beneficios para el concreto sino también para el medio ambiente cuando se reemplaza cierto porcentaje.

Cuando se reemplaza el 20 por ciento de la proporción del cemento el concreto presentara mayor resistencia que una mezcla común. Así HUAQUISTO S., en su trabajo de investigación. “*Efecto de la ceniza volante en la resistencia del concreto en condiciones del clima natural*”. (artículo científico). Universidad Nacional del Altiplano de Puno, 2015. Concluyo que: Al añadir el 3% y el 6% al diseño de mezcla este supera la resistencia, siendo favorable el valor medio de este rango; y alcanzan resistencias a la compresión superior al concreto normal pasado los 28 días. Así mismo, con la incorporación superior del 6% de ceniza esto disminuye la resistencia del diseño de mezcla. En cuanto a nivel local descan a HERNÁNDEZ, Marianelly y RODAS, Royder. En su trabajo de investigación titulada: *Determinación de las propiedades mecánicas del concreto  $F'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$  para pavimento, adicionando cenizas de caña de azúcar* (Tesis para obtener el título profesional de ingeniero civil).Universidad Cesar Vallejo. Moyobamba, Perú. 2018. Concluyo que: la incorporación de cenizas de caña de azúcar en el concreto tienden a mejorar las propiedades mecánicas de las mismas; en tal sentido, el esfuerzo de compresión y flexión de  $F'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$ , se logra superar para la utilización de pavimentos rígidos; así mismo, los resultados obtenidos a los 7 días, 14 días y 28 días fue de 173.98 Kg/cm<sup>2</sup>, 202.27 Kg/cm<sup>2</sup> y 241.88 Kg/cm<sup>2</sup> respectivamente; el cual se obtiene mayores esfuerzos a la compresión en comparación que la muestra patrón. También BAZAN, Luzbeth y ROJAS, Reynaldo. En su trabajo investigación titulada: *Comportamiento mecánico del concreto  $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$  para pavimento rígido incorporando vidrio reciclado* (Tesis de pre grado).Universidad Cesar Vallejo. Moyobamba, Perú. 2018. Concluyó que: Las pruebas realizadas de resistencia a la compresión de los especímenes cilíndricos en un tiempo de 28 días de edad fue de 220.29 kg/cm<sup>2</sup> para la muestra control, y los resultados de las probetas experimentales fueron de 224.18 kg/cm<sup>2</sup>, 213.61 kg/cm<sup>2</sup>, 204.20 kg/cm<sup>2</sup> con porcentajes de incorporación del 15%, 25% y 35% de vidrio reciclado respectivamente, el cual se obtuvo mejores resultados con la adhesión del 15%; de la misma manera PINEDO, Diana y VACA, Renzo, en su proyecto de investigación titulado. *Efecto de la fibra de polipropileno en el comportamiento de la mezcla asfáltica en caliente, Trujillo 2018*”. Universidad privada Cesar Vallejo-Trujillo, Perú, 2018. Concluyó que: La fibra de polipropileno tiene la propiedad de envolver los diferentes materiales del pavimento convencional al mezclarse con el asfalto en caliente en porcentajes de 1.4% y 5.3% de cemento asfáltico; también se realizaron evaluaciones a las probetas de

mezclas convencionales, obteniendo pérdida de un 4% de material en la muestra G1 y para las probetas con incorporación de 0.5%, 1,5%, 2,5% de polipropileno se tiene una pérdida de 3.17%, 3.04%, 3.36%.en las muestras G2, G3 y G4 respectivamente.

Una de la parte fundamental de todo proceso de investigación son las teorías que refuerzan la investigación el cual menciona que el concreto según el ING. ABANTO (2010) manifestó: “Que el concreto tiene diferentes usos en las construcciones debido a que posee diferentes propiedades que son aprovechadas en los diferentes proyectos de las edificaciones o afines a ellos; en tal sentido, un ingeniero civil es fundamental que conozca los componentes y propiedades para obtener la máxima calidad del concreto” (p. 07). ABANTO, (2010) define al concreto como: El cemento portland, está formado por una aleación de materiales que en cantidades necesarias en su elaboración genera ciertas propiedades determinadas para la resistencia. Así mismo, esta clase de cemento al unirse con el agua reacciona, lo que hace que se unan los diferentes materiales formando una mezcla de material heterogéneo. (pg.11) Para el Reglamento Nacional de Edificaciones E-060 (2016, p.451) menciona que: “la mezcla de cemento portland o otro cemento hidráulico, está conformado por agregado fino, agregado grueso y agua con o sin aditivos.” el pavimento según VILLEGAS, (2008) manifestó: “Que es una estructura de varias capas de material que soporta cargas del tránsito vehicular, los cuales los distribuye directamente a las diferentes capas en forma disipada como son: sub base, base, capa de rodamiento para permitir resistir y sobre todo dar seguridad, confort al tránsito.” (p.114)El pavimento viene hacer una capa fina que cubre las capas inferiores que son la base para la misma, teniendo como consideración a la pendiente de diseño para el revestimiento del suelo en la que se encuentre las demás capas de material; de esta manera brinda un apoyo a la circulación de personas, vehículos, etc. En tal sentido, debe cumplir la normatividad vigente de diseño de cada país. (TRUJILLO, 2013, p.04)

Su clasificación se establece en torno a su carácter rígido o flexible. La principal diferencia entre ellos es el modo en que se reparten los esfuerzos que reciben por el uso al que están destinados. (TRUJILLO, 2013, p.06).

MELUS, (2018) menciona que: Cualquier capa de un firme está formada por materiales de una única naturaleza o por la combinación de diferentes materiales: áridos, suelos,

conglomerantes y ligantes hidrocarburos. Las capas granulares están formadas exclusivamente por áridos; las estabilizaciones de suelos se componen de un suelo y un ligante o conglomerante; en tercer lugar, los restantes materiales complejos contemplados todos ellos de áridos y de ligante hidrocarbonados (p.23).

Es evidente que las características de una determinada capa va estar determinado por las características de los materiales básicos que la formen. Por eso, no necesita mayor justificación el estudio de dichos materiales básicos. Habiéndose ya abordado en el capítulo anterior las características de los suelos, en este se tratan las de los áridos, los conglomerantes y los ligantes hidrocarbonados (p.23). Cabe mencionar que la clasificación de pavimentos están determinados según los actores como CESPEDS, (2002) Menciono que: la clasificación de los pavimentos se realiza de acuerdo a criterios diferentes y puntos de vista; esto conlleva que hoy en día sea muy difícil una clasificación única. De manera general se menciona un pavimento es todo espacio convencional preparado y aislado de las otras capas en la parte superior con la finalidad de ofrecer comodidad, seguridad sobre todo en la circulación de los diferentes vehículos, personas, etc. (p.31).

Pavimentos flexibles afirma ECHEVARRIA, (2018) menciona: “Se considera a la estructura compuesto por una o carpeta asfáltica, disponiéndose una capa de mezcla de árido y material bituminoso, colocados sobre las demás capa granulares debidamente compactadas”. En tanto que los Pavimentos Rígidos están constituidos fundamentalmente por una capa de concreto hidráulico y de materiales de alta calidad tales como aglomerantes, arena y sobre todo material granular.

Este concreto tiene la propiedad de tener un alto nivel de elasticidad y de elevados esfuerzos mecánicos de resistencia a lo que es sometido, demostrando la eficiencia y la durabilidad del pavimento. También cabe mencionar que este pavimento está compuesto de diferentes capas que a continuación se estudiará (Sánchez, 2002, p.15)



**Tabla N°1***Relación entre las roturas de pavimento y el coeficiente de seguridad*

Coeficiente de seguridad	Numero de repeticiones del esfuerzo necesarias para producir rotura.
1.3	1500
1.4	3600
1.5	8200
1.6	15500
1.7	27000
1.8	42000
1.9	64000
2.0 o mas de 2	Infinito

**Fuente:** Céspedes.

Los Ensayo de Resistencia a Compresión consiste en someter un cuerpo a la acción de fuerzas opuestas para determinar su resistencia que admite dicho volumen; en tal sentido, este proceso mecánico o físico que se somete un cuerpo son las tensiones a las que es sometido para obtener los esfuerzos (CABRERA,2012, p.23). Así mismo, CIVILGEEKS, define a la resistencia a la compresión como: La compresión de las mezclas de concreto, las cuales son diseñadas de acuerdo a los requerimientos de diseño de una estructura o proyecto de manera que tengan una variedad de propiedades mecánicas y de durabilidad. Esta resistencia es una medida común de desempeño que tiene el material para ser utilizado por los ingenieros al momento de realizar los diseños de edificios y otras estructuras que son sometidos a esfuerzos de manera natural. Los Ensayo de flexión es la resistencia a la flexión del concreto es una forma de medir la capacidad de carga que tiene un concreto al ser sometido a esfuerzos, que mayormente se emplea en las vigas de una edificación para diseñar los refuerzos correspondientes. Este esfuerzo de la resistencia se realiza en el laboratorio a vigas en su sección transversal, cumpliendo los requisitos que la normatividad vigente exige, el cual tiene una luz mínimo de tres veces el espesor. La resistencia a la lección se expresa como el Módulo de Rotura (MR) en libras por pulgada cuadrada (MPa) y es determinada mediante los métodos de ensayo ASTM C78 (cargada en los puntos tercios) o ASTM C293 (cargada en el punto medio).

Por otro lado, El modulo por rotura se encuentra en estricta relación de las dimensiones de los agregados utilizados para los ensayos y están comprendidos entre el 10% al 20% de la

resistencia a compresión, este resultado se diferencia de acuerdo a una viga cargada en los puntos tercios, que el módulo de Rotura determinado por la viga cargada en el punto medio, en algunas ocasiones tanto como en un 15%. (AMERICAN SOCIETY FOR TESTING MATERIALS, 2008). También cabe mencionar que la ceniza es el resultado de la combustión de algún material que está compuesto de sustancias inorgánicas que al ser sometido al fuego queda como residuo en forma de polvo en el lugar que ha sido quemado estos materiales (madera, basura, etc.) que en algunos caso el aire lo expulsa en forma de humo; a todo este proceso antes mencionado se realiza para obtener cenizas de diferentes minerales que no arden ni se evaporizan, el cual puede ser más fácil analizarlos de forma detallada cada uno de los componentes.

En la investigación se planteó como problema general ¿Cuál es la Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019? Y sus problemas específicos ¿Qué porcentaje de ceniza de coco se debe añadir al diseño de mezcla del concreto  $f'c = 210 \text{ kg/cm}^2$  en remplazo parcial de la arena gruesa?, ¿Cuál es la resistencia a la compresión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, con respecto al concreto patrón?, ¿Cuál es la resistencia a flexión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, con respecto al concreto patrón? y ¿Cuál es la diferencia en costos entre el diseño de mezcla añadiendo la ceniza de coco y el diseño de mezcla convencional?

Una de las situaciones fundamentales está relacionado con la justificación del estudio de que tiene la presente investigación que busca una alternativa ecológica donde se use materiales orgánicos con propiedades aglomerantes, especialmente en el coco, que es muy fértil en el distrito de Moyobamba, obteniendo así un concreto  $F'c = 210 \text{ kg / cm}^2$  que se pueda emplear en los pavimentos rígidos, incorporando ceniza de coco, logrando incrementando la resistencia del concreto en los pavimentos rígidos, respetando los parámetros mecánicos indicados por la normativa vigente. Un resultado adicional es contribuir al empleo de las cenizas de coco que, debido a su producción en grandes

cantidades, a menudo se desecha y se quema. Se vuelve a recalcar que la pavimentación en la ciudad de Moyobamba no es la adecuada o simplemente por el tiempo de fabricación, está en un deterioro constante. Este estudio de investigación es referido al mejoramiento del concreto utilizando el endocarpio del coco como materia prima, y definimos a la ceniza de este producto como agente que proporcionará mejoras al concreto y que dicha afirmación, será comprobada en el desarrollo de la investigación en la ciudad de Moyobamba. En la actualidad en la región de San Martín y en especial en la provincia de Moyobamba no cuenta con investigaciones sobre el diseño de concreto de pavimentos que se incorpore materiales alternativos de la zona como las cenizas de coco, hay poco interés cuando investigan nuevos materiales para usar en concreto, se rigen por los fabricantes tradicionales de concreto de la provincia. En tal sentido, La investigación tiene una repercusión en el campo de la invención tecnológica y la adquisición de conocimiento que genera estas nuevas investigaciones que contribuirán a la conservación del medio ambiente y contribuirán a la reducción de la contaminación ambiental ocasionado en su gran mayoría por las industrias de cemento. Por lo tanto, el uso de ceniza de coco contribuye al uso de materiales renovables no contaminantes. Otro de los fines de la investigación es va a producir una mejor comprensión del empleo de materiales pusilánimos artificiales en el hormigón. Del mismo modo, las conclusiones del estudio permitirán demostrar que la incorporación de cenizas de coco mejora la comprensión del hormigón en sus propiedades.

Esta investigación tuvo como hipótesis general la Calidad de un pavimento rígido Tendrá mayor resistencia a compresión y flexión, incorporando la ceniza de coco, Moyobamba 2019 y las hipótesis específicas El porcentaje de ceniza de coco que se debe añadir al diseño de mezcla del concreto  $f'c = 210 \text{ kg/cm}^2$  en remplazo parcial de la arena gruesa será del 5%, 10% y 15% respectivamente, La resistencia a la compresión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, será superior con respecto al concreto patrón, La resistencia a flexión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, será mayor con respecto al concreto patrón y El diseño de mezcla con adiciones de ceniza de coco será de menor costo que el diseño de mezcla convencional.

Finalmente una de las partes fundamentales es los objetivos que en la investigación tuvo como general, Establecer la Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019 y específicos a Conocer el porcentaje de ceniza de coco que se debe añadir al diseño de mezcla del concreto  $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$  en remplazo parcial de la arena gruesa, determinar la resistencia a compresión del concreto convencional y con la adición de ceniza de coco a los 7, 14 y 28 días, determinar la resistencia a flexión del concreto convencional y con la adición de ceniza de coco a los 7, 14 y 28 días y elaborar el presupuesto del diseño de mezcla convencional en comparación con el diseño de mezcla añadiendo los porcentajes de la ceniza de coco.

## II. MÉTODO

### 2.1. Tipo y Diseño de investigación.

La investigación realiza tiene un enfoque cuantitativo de manera que los conceptos expuestos son verificados con teorías ya resueltas en antiguos proyectos de investigación, pudiendo cuantificar las variables.

Este estudio es el experimental, tiene un modelo que se emplea para el diseño de mezcla añadiendo la ceniza de coco que está registrados en el comité ACI 211.

El diseño de este estudio es el siguiente:

O    X1    M1    M2    M3    M4

Dónde:

O=Unidad de análisis.

X=Estimulo

M=Método de variable

### 2.2. Variables, Operacionalización.

**Independiente:** Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco.

**Dependiente:** resistencia a compresión y flexión del concreto

**Tabla N°2**

*Operacionalización de variables*

Variable	Definición conceptual	Definición operacional	Dimensiones	Indicadores	Escala de medición
<b>Calidad de un pavimento rígido con aplicaciones de ceniza de coco</b>	Las cenizas del endocarpio de coco es un material puzolánico que presentan altos contenidos de silicio y si la quema se realiza bajo un control adecuado con condiciones de temperatura de 350 600 °C, el material molido es muy pusilánimo (CERVANTE S, 2002, p.55).	Determinar a partir de las propiedades aglomerantes que tiene la ceniza de coco la mezcla óptima para mejorar la resistencia del concreto.	<p>Análisis granulométrico por tamizado</p> <p>Diseño de mezcla añadiendo la ceniza de coco</p>	<p>Agregado grueso</p> <p>Agregado fino</p>	Continua
<b>Resistencia de compresión y flexión al concreto.</b>	<p>Son las propiedades inherentes.</p> <p>Al concreto que le permite estar, utilizado en pavimentos rígidos, que puede variar según la condición específica para lo que se utiliza (NORMA ASTM C-36)</p>	Los agregados de la cantera awajum. Bajo naranjillo fueron sometidos a diversos ensayos de acuerdo a las NTP, para determinar el diseño de mezcla que, al añadir el porcentaje de ceniza de coco, han sido sometidos a esfuerzos a compresión y flexión.	<p>Resistencia a compresión en los testigos cilíndricos</p> <p>Resistencia a flexión en las vigas</p>	<p>Esfuerzo a compresión</p> <p>Módulo de rotura</p>	Continua

*Fuente:* Elaboración de los tesis.

### 2.3. Población y muestra.

La población de estudio está conformado por 72 probetas de concreto; 36 probetas cilíndricas (0.15 m x 0.30 m.) y 36 probetas cúbicas (0.15m x 0.15m x 0.50m) , las cuales se incorporó el 5%, 10% y 15% de ceniza de coco, las cuales fueron evaluadas a 7, 14 y 28 días respectivamente; en tal sentido, se evaluó a los testigos cilíndricos con ensayos de resistencia a la compresión y las probetas cúbicas se realiza el ensayo a flexión.

En la provincia de Moyobamba, distrito de Calzada y La provincia de Rioja se obtuvieron el material a incorporar (cenizas de coco) en los diferentes centros de acopio, por otro lado, el diseño de mezcla requiere agregados que se obtuvo de la cantera Awajum - Bajo Naranjillo.

**Tabla N° 3**

Testigos cilíndricos de concreto

Edad (días)	Número total de testigos cilíndricos				N° de Probetas
	Mezcla patrón	Mezcla 5% Ceniza coco	Mezcla 10% Ceniza coco	Mezcla 15% Ceniza coco	
7	3	3	3	3	36
14	3	3	3	3	
28	3	3	3	3	

*Fuente: Elaboración de los testistas*

**Tabla N° 4**

Testigos prismáticos de concreto

Edad (días)	Número total de testigos prismáticos				N° de Probetas
	Mezcla patrón	Mezcla 5% Ceniza coco	Mezcla 10% Ceniza coco	Mezcla 15% Ceniza coco	
7	3	3	3	3	36
14	3	3	3	3	
28	3	3	3	3	

*Fuente: Elaboración de los testistas*

## **2.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos, validez y confiabilidad.**

### **Técnica**

Observación: se realizó a través de formatos estandarizado por NTP, donde se registran los datos de los diferentes resultados obtenidos en las pruebas que son sometidos los espécimen para obtener análisis confiables posteriormente.

### **Instrumentos**

Los instrumentos empleados fueron los del laboratorio para las diferentes pruebas y ensayos; así mismo, se emplearon formatos estandarizados para el registro de resultados obtenidos de acuerdo a las NTP, entre estas normas tenemos:

La Norma ASTM – 2216) para determina el contenido de humedad.

ASTM: C39-2004. Para determinación da las resistencias a la compresión.

ASTM C33-83. Especificación estándar para agregados para concreto define los requerimientos de granulometría y la calidad de los agregados finos y gruesos para usarse en el concreto.

ASTM C-78. Para determinar la resistencia a la flexión.

### **Validez.**

Los diferentes ensayos y pruebas realizados en la presente investigación se realizaron en el laboratorio de la universidad Cesar Vallejo de la provincia de Moyobamba, ya que cuenta con una logística implementa tanto en equipos de última generación y personal calificado que garantizan resultados confiables que se obtiene en sus instalaciones.

### **Confiabilidad.**

La confiabilidad de los resultados están garantizados por tener un equipamiento moderno de equipos en su laboratorio, ya que cuentan con la certificación respectiva de acuerdo a las normas peruanas exige para su funcionamiento del mismo.



## **2.5. Métodos de análisis de datos.**

Los métodos de análisis empleados en la presente investigación fueron estadísticos que permitió elaborar gráficos, tablas para la presentación de los resultados.

## **2.6. Aspectos éticos.**

Para el desarrollo de la investigación se han respetado los derechos de los autores que se han utilizado para la justificación, antecedentes, marco teórico, entre otras; citados de acuerdo a la norma internacional para ingeniero ISO que apoyan con el sustento de la propuesta planteada.

### III. RESULTADOS

#### ❖ Determinación de la cantidad de materiales que se utilizó para el diseño de $F'c=210$ kg/cm<sup>2</sup> convencional y con incorporación de ceniza de coco.

Una de las fases importantes es conocer que materiales se van emplear en el diseño de del concreto ya que de ello depende la calidad y durabilidad en el tiempo de un pavimento, en tal sentido conocer las proporciones de cada agregado y el método empleado en el laboratorio fue del comité 211 ACI según la normatividad vigente.

**Tabla N° 5**

Resultado de Granulometría de los agregados

Características físicas de los agregados		Agregado fino	Agregado grueso
Peso específico	Grs/cm <sup>3</sup>	2.67	2.08
Absorción	%	1.27	1.42
Peso unitario suelto	Kg/m <sup>3</sup>	1541.00	1409
Peso unitario compactado	Kg/m <sup>3</sup>	1700.00	1591
Tamaño Máximo	Pulg	-	1
Tamaño Máximo nominal	Pulg	-	3/4
Módulo de fineza	-	2.70	-
Contenido de Humedad	%	5.92	1.47

*Fuente: Resultados de los ensayos en laboratorio*

#### **Interpretación.**

De acuerdo al resultado de la tabla, se observa que el peso específico de los agregados es de 2.67 y 2.08 gr/cm<sup>3</sup> respectivamente. También se obtuvo el contenido de humedad del agregado fino y del agregado grueso fueron de 5,92 % y 1.47% respectivamente, de acuerdo a los diámetros del agregado grueso con dimensión nominal de 3/4" que se efectuó de acuerdo al diseño de mezcla por el Método ACI 211.

**Tabla N° 6**

Dosificación de proporciones con adición de ceniza de coco al 5% 10% y 15% en reemplazo parcial de la arena para probetas cilíndricas

Material	Convencional (fc=210kg/cm)	Reemplazo Al 5%	Reemplazo al 10%	Reemplazo al 15%
Cemento(kg)	6.72	6.72	6.72	6.72
Arena (kg)	3.50	3.325	3.150	2.975
Piedra (kg)	22.70	22.70	22.70	22.70
Agua (L)	3.58	3.58	3.58	3.58
Ceniza coco(kg)	0.00	0.175	0.350	0.525

*Fuente: Diseño de mezcla por el método ACI211*

### **Interpretación:**

Las probetas cilíndricas empleadas tiene un volumen de 0.0055 m<sup>3</sup>, así mismo, se obtuvo la cantidad de material de cemento, arena, piedra que fue de 6.72 kg, 3.50kg, 22.70kg respectivamente. Por otra parte, se obtuvo la cantidad de ceniza de coco al 5%, 10% y 15% que fue de 0.175 kg, 0.350 kg y 0.525 kg respectivamente, los cuales reemplazaron parcialmente a la arena en cantidades óptimas para el diseño de las probetas de ensayo.

**Tabla N° 7**

Dosificación de proporciones con adición de ceniza de coco al 5% 10% y 15% en reemplazo parcial de la arena para probetas prismáticas

Material	Convencional (fc=210kg/cm)	Reemplazo Al 5%	Reemplazo al 10%	Reemplazo al 15%
Cemento(kg)	12.76	12.76	12.76	12.76
Arena (kg)	24.26	23.05	21.83	20.621
Piedra (kg)	35.18	35.18	35.18	35.18
Agua (L)	7.16	7.16	7.16	7.16
Ceniza coco(kg)	0.00	1.21	2.42	3.63

*Fuente: Diseño de mezcla por el método ACI211*

**Interpretación:**

De acuerdo a los resultados en la tabla, para el diseño de mezcla obtenida, se calculó con respecto al diseño de mezcla de los materiales (agregados finos y gruesos), para las probetas de forma cilíndrica de un volumen de 0.034 m<sup>3</sup>.obteniendo así una óptima cantidad en kilogramos de los diferentes materiales que está compuesto la mezcla y añadiendo porcentajes de ceniza de coco al peso parcial de la arena gruesa, el cual se obtuvo la cantidad de cemento, arena, piedra, ceniza de coco que fue de 12.76kg, 23.05 kg, 35.18kg y 1.28kg respectivamente a un 5% de incorporación de ceniza de coco.

❖ **Resultados de los especímenes cilíndricos convencional y con la incorporación de ceniza de coco.**

**Tabla N° 8**

*Rendimientos de los Especímenes cilíndricos convencional y con reemplazo adecuado de la arena gruesa por ceniza de coco en diferente periodo de acuerdo a su resistencia a compresión.*

N° de espécimen	Edad (días)	Diámetro (cm)	Área (cm <sup>2</sup> )	Carga (kg)	Resistencia (kg/cm <sup>2</sup> )	observaciones
1	7	15.00	176.71	27,630.00	156.35	Convencional
<b>2</b>	<b>7</b>	<b>15.00</b>	<b>176.71</b>	<b>30,965.00</b>	<b>175.23</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
3	7	15.00	176.71	29,982.00	169.66	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
4	7	15.00	176.71	29,870.00	169.03	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena
5	14	15.00	176.71	32,950.00	186.46	Convencional
<b>6</b>	<b>14</b>	<b>15.00</b>	<b>176.71</b>	<b>34,765.00</b>	<b>196.73</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
7	14	15.00	176.71	33,928.00	191.99	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
8	14	15.00	176.71	33,950.00	192.12	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena
9	28	15.00	176.71	38,320.00	216.85	Convencional
<b>10</b>	<b>28</b>	<b>15.00</b>	<b>176.71</b>	<b>39,122.00</b>	<b>221.39</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
11	28	15.00	176.71	38,578.00	218.31	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
12	28	15.00	176.71	38,370.00	217.13	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena

**Fuente:** Resultados del Laboratorio

### Interpretación:

Los rendimientos obtenidos de los esfuerzos a compresión que se muestra en la presente tabla 8, correspondiente a las probetas cilíndricas, las cuales fueron sometidas a cargas axiales en el laboratorio de la Universidad, se obtuvo una resistencia de 175.23kg/cm<sup>2</sup>, 196.73 kg/cm<sup>2</sup>, 221.39 kg/cm<sup>2</sup> respectivamente a los 7, 14 y 28 días con un 5 % de incorporación de cenizas de coco que en comparación con el convencional y con la incorporación del 10% y 15% fue mayor la resistencia.

### ❖ Esfuerzos a flexión del concreto convencional y con incorporación de cenizas de coco en diferentes periodos.

**Tabla N° 9**

*Resultados del ensayo de esfuerzo a Flexión de Especímenes prismáticos patrón y con reemplazo adecuado de la arena gruesa por ceniza de coco.*

N°	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Edad (Días)	Lect. Pant. (Kg)	Carga Total (kg)	Modulo Rotura (Kg/cm <sup>2</sup> )	Observaciones
1	50.00	15.18	15.15	7	1785	1771	25.4	Convencional
<b>2</b>	<b>50.10</b>	<b>15.15</b>	<b>15.15</b>	<b>7</b>	<b>2035</b>	<b>2021</b>	<b>29.1</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
3	50.00	15.10	15.05	7	1685	1671	24.4	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
4	50.00	15.05	15.05	7	1795	1781	26.1	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena
5	50.01	15.15	15.18	14	2019	2005	28.7	Convencional
<b>6</b>	<b>50.10</b>	<b>15.15</b>	<b>15.10</b>	<b>14</b>	<b>2410</b>	<b>2394</b>	<b>34.7</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
7	50.10	15.10	15.20	14	1825	1812	26.0	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
8	50.15	15.08	15.10	14	1970	1956	28.5	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena
9	50.00	15.20	15.30	28	2305	2290	32.2	Convencional
<b>10</b>	<b>50.20</b>	<b>15.18</b>	<b>15.20</b>	<b>28</b>	<b>2600</b>	<b>2584</b>	<b>37.0</b>	5% de ceniza de coco en reemplazo de arena
11	50.15	15.00	15.20	28	2137	2123	30.7	10% de ceniza de coco en reemplazo de arena
12	50.10	15.17	15.05	28	2080	2066	30.1	15% de ceniza de coco en reemplazo de arena

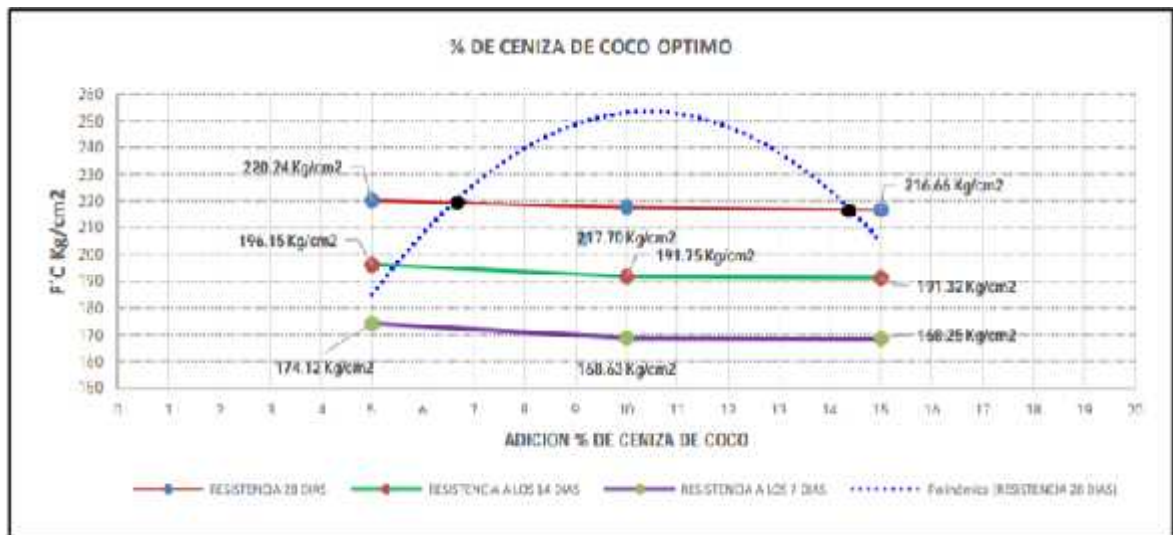
**Fuente:** Resultados del laboratorio

### Interpretación:

De acuerdo a los datos obtenidos que se muestra en la tabla, se determinó la capacidad de resistencia del concreto a flexión de una viga cargada en los tercios de la luz, así dando como resultados de un módulo de ruptura de 29.1 kg/cm<sup>2</sup>, 34.7 kg/cm<sup>2</sup> y 37.00 kg/cm<sup>2</sup>, a los 7, 14 y 28 días respectivamente con la incorporación de un 5% de cenizas de coco, que en comparación con el convencional y la añadiendo un 10% y 15% de cenizas de coco fue mayor. La rotura de estas vigas no se realizó en la universidad debido a que no cuenta con equipamiento para estas pruebas; en tal sentido, se realizó en un laboratorio externo de la provincia de Yurimaguas por contar con los equipos y el personal calificado para realizar estas pruebas.

### Figura 1

*Diseño de mezcla ideal con incorporación de ceniza de coco reemplazando la arena gruesa.*



**Fuente:** Realizado por los Tesistas.

### Interpretación:

De acuerdo a los datos obtenidos, se observa la capacidad de resistencia que se tiene a compresión los 7, 14 y 28 días respectivamente, con la incorporación de cenizas de coco para el concreto que fue sometido a cargas de prueba en el laboratorio. Así mismo,





**Figura 3**

*Resultado del presupuesto de costo de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco en un 5%.*

S10 Página: 1

**UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO**

**Análisis de precios unitarios**

Presupuesto **0491013 "CALIDAD DE UN PAVIMENTO RIGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESION Y FLEXION, MOYOBAMBA 2019"**

Subpresupuesto **007 PAVIMENTO RIGIDO-CONCRETO INCORPORADO LA CENIZA DE COCO** Fecha presupuesto 04/12/2019

Partida **01.01.01 CONCRETO FC=210 KG/CM2 (INCORP. CENIZA DE COCO)**

Rendimiento	m3/DIA	MO. 14.0000	EQ. 14.0000	Costo unitario directo por : m3			430.56
<b>Código</b>	<b>Descripción Recurso</b>	<b>Unidad</b>	<b>Cuadrilla</b>	<b>Cantidad</b>	<b>Precio S/.</b>	<b>Parcial S/.</b>	
<b>Mano de Obra</b>							
0147010002	OPERARIO	hh	2.0000	1.1429	22.95	26.23	
0147010003	OFICIAL	hh	1.0000	0.5714	18.16	10.38	
0147010004	PEON	hh	8.0000	4.5714	16.39	74.93	
						<b>111.54</b>	
<b>Materiales</b>							
0205000004	PIEDRA CHANCADA DE 3/4"	m3		0.6442	70.00	45.09	
0205010004	ARENA GRUESA	m3		0.4651	60.00	27.91	
0221000000	CEMENTO PORTLAND TIPO I (42.5KG)	BOL		9.1000	23.50	213.85	
0229010103	CENIZA DE COCO	kg		0.0245	2.00	0.05	
0239050000	AGUA	m3		0.1640	5.00	0.82	
						<b>287.72</b>	
<b>Equipos</b>							
0337010001	HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	111.54	5.58	
0348010011	MEZCLADORA DE CONCRETO DE 9-11P3	hm	1.0000	0.5714	25.00	14.29	
0349070003	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	0.5714	20.00	11.43	
						<b>31.30</b>	

**Fuente:** Realizado por los Tesistas.

### **Interpretación:**

Según la figura 3, se observa el costo que 1m3 de pavimento rígido con incorporación del 5% de ceniza de coco fue de S/.430.56; en tal sentido, se puede afirmar que usando los mismos materiales, pero reemplazando las cenizas de coco por la arena gruesa el costos que se obtiene fue de un sol menos que del concreto convencional, esto tiene una gran relevancia en grandes cantidades la disminución en costos es significativo.

#### IV. DISCUSIÓN.

PASTOR, Hary, en su investigación considero que al realizar dichas pruebas de asentamiento o Slump, las mezclas testeadas arrojaron el asentamiento deseado de 3", tal como se estableció en el diseño de mezcla, este investigador considero a la ceniza como un aditivo al añadir a la mezcla; sin embargo, en la investigación realizada donde se añadiendo la ceniza de coco en un 5% 10% y 15% para la sustitución parcial de la arena gruesa tuvo más consistencia llegando a las 3", sin embargo para el investigador deduce que en las pruebas realizadas a los 28 días, disminuyo la resistencia a compresión, no obstante en nuestros resultados de compresión a los 28 días nuestro concreto con adición del 5% aumento la resistencia.

PRAKASH S., GUNASEKARAN K., KALPANA Priya y GANAPATHYRAMASAMY N., en su investigación determinaron que el reemplazo de los desechos cerámicos se puede optimizar como un agregado fino, además afirman que las propiedades de resistencia disminuyeron en comparación con el concreto convencional al reemplazar 10%, 20%, 30%, 40% y 50%, dicha afirmación se puede corroborar con nuestra investigación ya que existió una disminución en la resistencia al reemplazar cada vez más el porcentaje de agregado fino.

J. B., Shamsul y M. N. Mazlee, concluye que, al realizar esta investigación, se descubrió que la fibra de coco se puede utilizar como refuerzo y las cenizas volantes se pueden aplicar como una sustitución de arena en el desarrollo de compuesto verde a base de fibra de coco, nuestra investigación sigue el mismo patrón ya que la ceniza de coco agregado en porcentajes bajos demostró obtener en nuestras probetas una mayor resistencia a la flexión.

GODOY, María y GANDARA, Carlos, concluyeron, El uso de los aditivos brinda rendimiento al hormigón, mejorando sus propiedades, siempre y cuando no se utilice en una dosificación mayor al 5 por ciento de la porción de cemento, al comprar estos resultados con nuestra investigación la mejor resistencia se generó al agregar hasta el 5% de ceniza de coco, en los demás porcentajes se observó una disminución notoria en la resistencia, por

otro no coincidimos con la afirmación de los investigadores cuando mencionan que al reemplazar el 20% de la proporción del cemento el concreto presentara mayor resistencia que una mezcla común, ya que nuestros ensayos demostraron una disminución en la resistencia.

HUAQUISTO S., en su investigación concluye que Al añadir el 3% y el 6% al diseño de mezcla este supera la resistencia, siendo favorable el valor medio de este rango; y en comparación pasado los 28 días obtiene mayor resistencias que un concreto normal además con una incorporación superior del 6% de ceniza disminuye la resistencia del diseño de mezcla, corroborando también de esta forma nuestros resultados que aumentando más del 5% de ceniza de coco disminuye la resistencia del concreto.

## V. CONCLUSIONES.

1. Se logró Establecer la Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco, de acuerdo con los resultados del laboratorio obteniendo 221.39 kg/cm<sup>2</sup> de esfuerzo a la compresión y a flexión el módulo de ruptura es de 37 kg/cm<sup>2</sup> en un periodo de 28 días, con la incorporación del 5% de cenizas de coco, En tal sentido, la calidad del pavimento rígido con ceniza de coco es superior al convencional.
2. Los resultados recolectados en el ensayo de resistencia a compresión de las probetas cilíndricas a los 28 días para el concreto convencional obtuvo un 216.85 kg/cm<sup>2</sup>, para el concreto añadido el 5% de ceniza de coco se obtuvo un 221.39 kg/m<sup>2</sup>, para el concreto con adición del 10% de ceniza de coco se obtuvo un 218.31 kg/m<sup>2</sup> y para el concreto con adición del 15% de ceniza de coco se obtuvo un 217.13 kg/cm<sup>2</sup>, en reemplazo parcial del peso de la arena gruesa obteniendo un mejor resultado con la adición del 5%
3. Para los resultados del ensayo de resistencia a flexión del concreto en la vigas simplemente apoyadas en los dos tercios del tramo, a los 28 días para el concreto convencional se obtuvieron un 32.20 kg/cm<sup>2</sup>, y con la incorporación de ceniza de coco del 5%, 10% y 15%, se obtuvieron 37.00 kg/cm<sup>2</sup>, 30.7 kg/cm<sup>2</sup> y 30.1 kg/cm<sup>2</sup> respectivamente , en este caso para el reemplazo parcial del peso de la arena gruesa se obtuvo en un 5% manteniendo así la resistencia esperada en el ensayo de vigas.
4. Para los resultados de los costos unitarios que obtuvimos comparando un pavimento rígido convencional con un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco concluimos que la diferencia de precio es un total 1.42 soles, obteniendo que un pavimento convencional tiene el precio de 431.98 soles y con adición de ceniza un total de 430.56 soles.

## **VI. RECOMENDACIONES**

1. Se recomienda a los investigadores que optan por tomar este estudio de investigación como referencias, realicen sus estudios tomando en cuenta la normativa ACI 211 para su diseño de mezcla ideal cumpliendo con los procesos respectivos a dichos resultados y además teniendo en cuenta las características físicas de los agregados a emplearse en el proceso.
2. Se recomienda a las personas que realizan este tipo de investigación con adición de materiales puzolánicos como viene hacer las cenizas y materiales orgánicos, tener en cuenta que a un mayor porcentaje de ceniza disminuirá las propiedades de resistencia tanto en compresión como en flexión, pero es necesario buscar un adecuado porcentaje de adición de ceniza para cumplir los parámetros de resistencia.
3. Se recomienda la investigación con diversos materiales que tengas propiedades de aglomeramiento como en este caso las cenizas, por ejemplo, existen materiales como desechos de concretos que se puedan adherir y reforzar las propiedades mecánicas del concreto.
4. La diferencia de costos que varía entre el diseño de mezcla convencional y el diseño de mezcla con adición de coco varia en 1.42 soles en precios unitarios, se recomienda realizar en grandes cantidades como por ejemplo en una obra de gran envergadura para que el ahorro del presupuesto sea favorable.

## REFERENCIAS

AGUILAR, Alberto. *Influencia de las adiciones puzolanicas en los morteros de restauración de fábricas de interés histórico- artístico*. (Tesis Doctoral). Escuela técnica superior de arquitectura. Madrid, 2008. Disponible: <http://oa.upm.es/264/>

ALIQUE, Oscar y RUIZ, Román. *Estudio sobre la aplicabilidad de materiales volcánicos de carácter ácido procedentes de El Salvador como material de construcción*. (Proyecto fin de carrera) 2015. Disponible: [http://www.upv.es/pms2002/Comunicaciones/108\\_CAMBRONERO.PDF](http://www.upv.es/pms2002/Comunicaciones/108_CAMBRONERO.PDF)

ASTM C31, C39, C617, C1077, C1231, *Annual book of ASTM Standards libro Anual de normas ASTM*, vol 04.02, ASTM, West Conshohocken, PA.

ARQ. HERNANDEZ, Uriel. *Comportamiento mecánico y físico del mortero a base de CBCA como árido en aplanados en muros*. (tesis para título de ingeniero). Universidad Veracruzana. República Mexicana, 2011. Disponible: <https://cdigital.uv.mx/handle/123456789/30602>

AVILA, Ángel y CABRERA, Marcelo. *Caracterización de la ceniza volcánica del Tungurahua para la fabricación de un aglomerante Cal- puzolana*. (Tesis de Pregrado). Universidad de Cuenca, Ecuador, 2010. Disponible: <http://dspace.ucuenca.edu.ec/handle/123456789/715>

BACH. CALDERON, Luis y BACH. MARTINEZ, Hernán. *Influencia del tamaño de partícula y del porcentaje de reemplazo de ceniza de bagazo de caña de azúcar (CBCA) por cemento portland tipo I sobre la resistencia a la compresión, actividad puzolánica, y reactividad alcali-silice en morteros modificados*. (tesis de pregrado), Universidad Nacional de Trujillo-Perú, 2017. Disponible: <http://dspace.unitru.edu.pe/bitstream/handle/UNITRU/9559/CALDER%20Luis%20Fernando%20MART%20CABRERA%20Sara%20Isabel.pdf?sequence=1&isAllowed=y>

BACH. MERCADO, Wilmer y BACH. QUISPE, Walter. *Influencia de la adición de fibras de acero en el concreto empleado para pavimentos en la construcción de pistas en la provincia de Huamanga- Ayacucho*. (tesis para título para ingeniero civil), Universidad Nacional de Huancavelica, 2014. Disponible: <http://repositorio.unh.edu.pe/bitstream/handle/UNH/239/TP%20-%20UNH%20CIVIL%200023.pdf?sequence=1&isAllowed=y>

BOUZOUBAA, M. *Mechanical properties and durability of concrete made with high-volume fly ash blended cements using a coarse fly ash Original Research*. Cement and Concrete Research, 2018. Disponible: [https://www.researchgate.net/publication/222522337\\_Mechanical\\_Properties\\_and\\_Durability\\_of\\_Concrete\\_Made\\_with\\_High-Volume\\_Fly\\_Ash\\_Blended\\_Cements\\_Using\\_a\\_Coarse\\_Fly\\_Ash](https://www.researchgate.net/publication/222522337_Mechanical_Properties_and_Durability_of_Concrete_Made_with_High-Volume_Fly_Ash_Blended_Cements_Using_a_Coarse_Fly_Ash)

BURGOS, Dany, ANGULO, D. y MEJIA DE GUTIERREZ, R. *Durabilidad de morteros adicionados con cenizas centrales térmicas de alto contenido de carbón*. Universidad del Valle. Cali, Colombia, pp. 61-70. 2018. Disponible: <https://es.scribd.com/document/397280603/Document-2>

CABO, Manuel. *Ladrillo ecológico como material sostenible para la construcción*. Universidad Pública de Navarra. España, 2011. Disponible: <http://academica-e.unavarra.es/bitstream/handle/2454/4504/577656.pdf?sequence=1>

CALVO, Benjamín, ESTEVEZ, Esteban y COSTAFREDA, Juan. *Estudio de las propiedades puzolánicas de materiales de origen volcánico ubicados en la zona sureste de España*. (Estudio científico). 2017. Disponibles: <http://saber.ucv.ve/bitstream/123456789/15530/1/TEG%20Esteban%202005.pdf>

COYASAMIN, Orlando. *Análisis comparativo de la resistencia a compresión del hormigón tradicional, con hormigón adicionado con cenizas de cascara de arroz (cca) y hormigón adicionado con cenizas de bagazo de caña de azúcar (cbc)*. Tesis (Magister en carrera). Ambato, Universidad Técnica de Ambato, Facultad, 2016. Disponible:

<https://repositorio.uta.edu.ec/bitstream/123456789/23482/1/Tesis%201024%20-%20Coyasam%C3%ADn%20Maldonado%20Oscar%20Vinicio.pdf>

COVENIN, Roger. Concreto. *Método para la elaboración, curado y ensayo a compresión de cilindros de concreto* (ASTM C31, C39 Y C192). 2002.

CHIMBO, Víctor. *Análisis de la resistencia a la compresión de ladrillos prensados interconectables elaborados de barro, cangahua y puzolana, con adiciones de cemento, cumpliendo la norma ecuatoriana de la construcción (NEC 2015)*. (Tesis para título de ingeniero civil). Universidad técnica de Ambato, Ecuador, 2017. Disponible: <https://repositorio.uta.edu.ec/jspui/handle/123456789/25756>

CHOPRA, D., SIDDIQUE, Raul y KUNAL. “Strength, permeability and microstructure of self- compacting concrete containing rice husk ash”. *Biosystems Engineerin*, pp. 72- 80. Disponible: <https://pdfslide.net/documents/rmmm-2015-v35n2.html>

GARCIA, Anabelen. *Determinacion de la Resistencia de la subrasante incorporando cal estructural en el suelo limo arcilloso del sector 14 Mollepampa de Cajamarca, 2015*. Tesis (grado de ingeniero civil). Universidad Privada del Norte, 2015. Disponible: <http://repositorio.upn.edu.pe/handle/11537/7327>

GODOY, María y GANDARA, Carlos. “El uso de ceniza volante y aditivos en la elaboración del concreto como solución ecológica”. Universidad de especialidades Espíritu Santo de Ecuador, 2018. ISBN:1988-5245 Disponible: <https://www.eumed.net/rev/delos/31/maria-godoy2.html>

HENDRIKS, C. *Emission reduction of greenhouse gases from the cement industry. Fourth International Conference on Greenhouse Gas Control Technologies*. Interlaken, August 30-September 2, 1998. Disponible: <https://books.google.com.pe/books?id=HWgRvPUgyvQC&pg=PA174&lpg=PA174&dq=HENDRIKS,+C.+Emission+reduction+of+greenhouse+gases+from+the+cement>



HUAQUISTO S., en su artículo científico titulado. “*Efecto de la ceniza volante en la resistencia del concreto en condiciones del clima natural*”. Universidad Nacional del Altiplano de Puno, 2015.

Disponible: <https://revistas.uancv.edu.pe/index.php/RCIA/article/view/95>

HUAYTA, Jimmy. *inutlilyty comparative after the Resistentia a la compression del concrete traditional y concreto modificado con cal de conches de aback*. (tesis para título de ingeniero), Universidad Cesar Vallejo, Trujillo- Peru, 2019.

ING. MARTINEZ, Carlos. *Utilización de puzolanas naturales en la elaboración de prefabricados con base cementicia destinados a la construcción de viviendas de bajo costo*. (Tesis para el grado de maestro). Universidad Nacional de Ingeniería. Lima – Perú. Disponible:

[https://alicia.concytec.gob.pe/vufind/Record/UUNI\\_6c04be837e7ddb5a919ebeb0cc5a7b53](https://alicia.concytec.gob.pe/vufind/Record/UUNI_6c04be837e7ddb5a919ebeb0cc5a7b53)

J.B. SHAMSUL, M.N. MAZLEE. *Development and properties of composite cement reinforced coconut fiber with the addition of fly ash*. (artículo científico). Universiti Malaysia Perlis. Disponible: <https://arxiv.org/abs/1705.00179>

LENCINAS, Fredd y INCAHUANACO Becker. *Evaluación de mezclas de concreto con adiciones de ceniza de paja de trigo como sustituto en porcentaje del cemento portland puzolanico IP en la zona altiplánica*. (tesis de título de ingeniero civil) Universidad Nacional del Altiplano, Puno-Perú, 2017. Disponible: <http://repositorio.unap.edu.pe/handle/UNAP/3973>

M. C. QUERO, Víctor. *Efecto de la ceniza de bagazo de caña y ceniza volante en la trabajabilidad, propiedades mecánicas y durabilidad de concretos ternarios*. (Tesis para obtención del grado de Doctor). Centro de investigación en materiales avanzados, Chihuahua, 2013. Disponible: <https://www.google.com/search?q=M.+C.+QUERO%2C+V%C3%ADctor.+Efecto+de+la+ceniza+de+bagazo+de+ca%C3%BA+y+ceniza+volante+en+la+trabajabilidad%2>

MAROTO, V. *Environmental benefits of producing adsorbents materials from unburned carbón*. The Pennsylvania State Univesity. The Energy Institute and department of energy and geo-environmental engineering. 2016.

MARQUEZ, Jhazmín. *Estabilización del adobe con adición de viruta de eucalipto, Chíncha 2018*. (tesis para título de ingeniero), Universidad Cesar Vallejo, Trujillo-Perú, 2018. Disponible: <http://repositorio.ucv.edu.pe/handle/UCV/27153>

MENDOZA, Ana. *Determinación de las propiedades físico- mecánicas de un concreto de  $f_c=210 \text{ kg/cm}^2$  con adición de puzolana volcánica en Cajamarca*. (grado de bachiller), Universidad Nacional de Cajamarca-Perú. 2017. Disponible: <http://repositorio.unc.edu.pe/handle/UNC/1502>

ORDOÑEZ, Luis. *Reutilización de la ceniza de cascara de arroz como material de construcción: valoración y optimización de sus propiedades puzolanas*. (tesis doctoral). Valencia, Universidad Politécnica de Valencia, 2002. Disponible: <https://www.infouniversidad.es/tesis-doctorales/propiedades-de-materiales/reutilizacion-de-la-ceniza-de-cascara-de-arroz-como-material-de-construccion-valorizacion-y-optimizacion-de-sus-propiedades-puzolanicas/>

OSPINA, Marcelo, MONZO, Juan, PAYA, José. *Utilización del residuo obtenido en el proceso de combustión de la cascarilla de arroz para la preparación de materiales de construcción de bajo coste con base cementicia*. Universidad Politécnica de España, 2008. Disponible: <http://www.redisa.net/doc/artSim2008/tratamiento/A19.pdf>

PAREDES MATTA, Elizabeth. *Comportamiento mecánico de las mezclas tipo SMA*. Tesis (título ingeniero civil), lima, Universidad Ricardo Palma, ingeniería, 2009. Disponible: <http://repositorio.urp.edu.pe/handle/urp/135>

PASTOR, Simón. *Efecto de la ceniza de bagazo de caña de azúcar en la resistencia a la compresión del concreto* (tesis de pregrado), Universidad Cesar Vallejo, Trujillo – Perú.

PINEDO, Diana y VACA, Renson, en su proyecto de investigación titulado. *Efecto de la fibra de polipropileno en el comportamiento de la mezcla asfáltica en caliente, Trujillo 2018*”.

Universidad privada Cesar Vallejo-Trujillo, Perú, 2018. Disponible:  
<http://repositorio.ucv.edu.pe/handle/UCV/31856>

PRAKASH R., THENMOZHI R., SUDHARSHAN N. y SUBRAMANIAN C., en su artículo científico titulado. *Hormigón reforzado con fibra que contiene residuos de agregado de cascara de coco, ceniza volantes y fibra de polipropileno*. Universidad de Antioquia, 2019. ISSN: 0012-7353. Disponible:  
<https://www.redalyc.org/pdf/496/49615322.pdf>

REYES, J., “Reacción asistida por microondas para la obtención de hidrocarburos a partir de aserrín de madera”. Quito, 2013.  
<http://www.dspace.uce.edu.ec/bitstream/25000/1868/1/T-UCE-0008-02.pdf>

SANTAELLA, Valencia y SALAMANCA, Raúl. *Comportamiento del concreto con bajos porcentajes de ceniza volante (termopaipa IV) y agua constante*. Ciencia e Ingeniería Neogranadina. Universidad militar Nueva Granada, Bogotá, Colombia, pp. 1-7. 2004. Disponible:  
<https://revistas.unimilitar.edu.co/index.php/rcin/article/view/1264>

SERRANO, Tomas, BORRACHERO, Victoria y PAYA, Jordi. *Lightweight mortars with rice husk: mix design and properties evaluation*. Pp. 128- 136, Medellin, 2011

SOLANO, Ricardo. *Estudio comparativo de concreto elaborado con puzolana natural y concreto con cementos puzolanicos atlas en la ciudad de Huancayo*. (Para el grado de ingeniero). Huancayo – Perú, 2017.

SUAREZ, Silgado. *Mezclas binarias y ternarias basadas en cenizas centrales térmicas. Influencias del activador sobre la formación de fases y resistencias mecánicas*. Universidad Politécnica de Catalunya. Barcelona, España, 2010.

STANDARD test method for aggregate. *Standard test method for determining the percentage of fractured particles in coarse aggregate, ASTM D5821-13(2017)*, West Conohocken: ASTM International, 2017.

VANDERLEY, M. *On the sustainability of the Concrete. Extended versión of the paper commissioned by UNEP*, journal Industry and Environment, 2009.

VASQUEZ, Raúl y Bach VIGIL, P. *Las cenizas de cascara de arroz; adición puzolanica encemento y concreto*. Universidad de Piura, Perú, 2000.

YAGUAL, Fabián y SUAREZ, Fausto. *Estudio de la resistencia a la compresión del hormigón con adición de puzolana obtenida de la calcinación de residuos del cultivo de maíz producido en la provincia de Santa Elena*. (Tesis de obtención de grado de ingenierocivil). Universidad estatal península de Santa Elena, Ecuador, 2015.

ZAIN, Islam, MAHMUD, F. y JAMIL, M. “*Production of rice husk ash for use in concrete asa supplementary cementitious material*” *Contruction and Building Materials*, pp. 78-805, 2011.

## **ANEXOS**

## **Anexo N° 1**

### **Matriz de consistencia**

+ de Consistencia.

**Título:** “Calidad de un Pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y Flexión, Moyobamba 2019”

Formulación del problema	Objetivos	Hipótesis	Técnica e instrumentos
<p><b>Problema general:</b> ¿Cuál es la Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019?</p> <p><b>Problemas Específicos:</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>✓ ¿Qué porcentaje de ceniza de coco se debe añadir al diseño de mezcla del concreto <math>f'c = 210</math> kg/cm<sup>2</sup> en remplazo parcial de la arena gruesa?</li> <li>✓ ¿Cuál es la resistencia a la compresión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, con respecto al concreto patrón?</li> <li>✓ ¿Cuál es la resistencia a flexión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, con respecto al concreto patrón?</li> <li>✓ ¿Cuál es la diferencia en costos entre el diseño de mezcla añadiendo la ceniza de coco y el diseño de mezcla convencional?</li> </ul>	<p><b>Objetivo General.</b> Establecer la Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019.</p> <p><b>Objetivos Específicos.</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>✓ Conocer el porcentaje de ceniza de coco que se debe añadir al diseño de mezcla del concreto <math>f'c = 210</math> kg/cm<sup>2</sup> en remplazo parcial de la arena gruesa.</li> <li>✓ Determinar la resistencia a compresión del concreto convencional y con la adición de ceniza de coco a los 7, 14 y 28 días.</li> <li>✓ Determinar la resistencia a flexión del concreto convencional y con la adición de ceniza de coco a los 7, 14 y 28 días.</li> <li>✓ Elaborar el presupuesto del diseño de mezcla convencional en comparación con el diseño de mezcla añadiendo los porcentajes de la ceniza de coco.</li> </ul>	<p><b>Hipótesis general</b> La Calidad de un pavimento rígido Tendrá mayor resistencia a compresión y flexión, incorporando la ceniza de coco, Moyobamba 2019.</p> <p><b>Hipótesis Específicas.</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>✓ El porcentaje de ceniza de coco que se debe añadir al diseño de mezcla del concreto <math>f'c = 210</math> kg/cm<sup>2</sup> en remplazo parcial de la arena gruesa será del 5%, 10% y 15% respectivamente.</li> <li>✓ La resistencia a la compresión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, será superior con respecto al concreto patrón.</li> <li>✓ La resistencia a flexión que tiene el concreto a los 7, 14 y 28 días con adición de ceniza de coco, será mayor con respecto al concreto patrón.</li> <li>✓ El diseño de mezcla con adiciones de ceniza de coco será de menor costo que el diseño de mezcla convencional.</li> </ul>	<p><b>Técnicas</b>  Observación directa en el laboratorio: A través de formatos estandarizados por NTP</p> <p><b>Instrumentos.</b>  La Norma ASTM – 2216) con este ensayo se determina el contenido de humedad.</p> <p>  ASTM C33-83. Especificación estándar para agregados para concreto define.</p>

<b>Diseño de investigación</b>	<b>Población y Muestra</b>	<b>Variables y dimensiones</b>		
		<b>Variables</b>	<b>Dimensiones</b>	
<p>El diseño de este estudio es el siguiente:  O    X1    M1    M2  M3    M4  Donde:  O=Unidad de análisis.  X=Estimulo  M=Método de variable</p>	<p>La población de estudio está conformado por 72 probetas de concreto; 36 probetas cilíndricas (0.15 m x 0.30 m.) y 36 probetas cúbicas (0.15m x 0.15m x 0.50m) , las cuales se incorporó el 5%, 10% y 15% de ceniza de coco, las cuales fueron evaluadas a 7, 14 y 28 días respectivamente; en tal sentido, se evaluó a los testigos cilíndricos con ensayos de resistencia a la comprensión y las probetas cúbicas se realiza el ensayo a flexión.</p>	Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco.	análisis Granulométrico	<p>ASTM: C39-2004. Este ensayo permite la determinación de las resistencias a la compresión (<math>f'_c</math>) de los especímenes cilíndricos de concreto.</p> <p>ASTM C-78. Ensayo de resistencia a la flexión.</p>
		resistencia a compresión y flexión del concreto	Diseño de Mezcla con la incorporación del 5%, 10% y 15%	



## **Anexo N° 2**

Análisis granulométrico de los agregados gruesos.

Análisis granulométrico de los agregados Finos.

Contenido de Humedad.

Diseño de Mezcla.

**PROYECTO** : "CALIDAD DE UN PAVIMENTO RÍGIDO  
INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA  
MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESIÓN Y  
FLEXIÓN, MOYOBAMBA 2019"

**EJECUTA** : UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO –  
LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

**ESCUELA** : INGENIERIA CIVIL

## **DISEÑO DE MEZCLAS DE CONCRETO $F'C=210 \text{ Kg/cm}^2$**



**I. GENERALIDADES**

A solicitud de los tesisistas Erick Alberto Chamoli y Toño Johan Paredes Marina se ha procedido a la elaboración del diseño de mezcla del agregado grueso y fino para un pavimento rígido añadiendo cenizas de coco, para el proyecto "Calidad de un pavimento rígido incorporando la ceniza de coco para mejorar la resistencia a compresión y flexión, Moyobamba 2019" y para ello se ha contado con materiales proporcionados por el solicitante. Se procedió a la recepción de materiales como agregado grueso (piedra chancada de 3/4") y agregado fino (arena gruesa), los mismo que han sido analizados y ensayados para determinar las propiedades físicas, mecánicas de resistencia con la finalidad de realizar el diseño solicitado para la elaboración del informe técnico final, se ha contado con los resultados de los ensayos de laboratorio (mecánicas y físicas), cumpliendo con las especificaciones solicitadas por nuestro laboratorio con la finalidad de que el diseño se elabore en base a los requerimientos del proyecto.

**II. ANTECEDENTES DEL ESTUDIO**

Existen estudios donde al diseño de mezcla se le incorporan porcentajes de ceniza de coco para mejorar las propiedades mecánicas del diseño de mezcla para un pavimento rígido; por tanto, el presente informe surge como necesidad de tener un diseño para lo cual se le incorporara ceniza de coco en porcentajes de 5%, 10 y 15%, con la finalidad de determinar su resistencia a la compresión y flexión.

**III. TRABAJO REALIZADO**

Diseño de mezcla de concreto con una resistencia de  $210 \text{ kg/cm}^2$ .

**IV. UBICACIÓN**

El lugar donde se ha realizado los ensayos a las muestras obtenidas para el respectivo diseño se ubica en el Jr.; san Martín el laboratorio de mecánica de suelos y concreto de la universidad cesar vallejo-filial Moyobamba.

**V. OBJETIVO:**

Establecer los lineamientos técnicos que se deben seguir acerca de los materiales ensayados (agregados), resumidos en un diseño de mezcla los mismos que serán





utilizados para el empleo en diversas estructuras según en el proyecto mencionado.

## VI. CARACTERISTICAS FISICAS DE LOS MATERIALES UTILIZADOS

### Materiales para el diseño

#### Cemento portland tipo I

Peso específico = 3.11 g/cm<sup>3</sup>

#### Agregado Fino

Procedencia, Arena Cantera	=	"NARANJILLO"
Peso específico	=	2.26 g/cm <sup>3</sup>
Peso Unitario suelto	=	1541.00 Kg/m <sup>3</sup>
Peso Unitario Compactado	=	1700.00 Kg/m <sup>3</sup>
% de absorción	=	1.27 %
Humedad Natural	=	5.92 %
Módulo de fineza	=	2.70

#### Agregado Grueso

Procedencia, arena cantera	=	"NARANJILLO"
Peso específico	=	2.08 g/cm <sup>3</sup>
Peso unitario suelto	=	1409.00 kg/m <sup>3</sup>
Peso unitario compactado	=	15.91.00 kg/m <sup>3</sup>
%de absorción	=	1.42 %
Humedad natural	=	1.47 %

#### Diseño de mezcla de 210 kg/cm<sup>2</sup> cantera rio Naranjillo

SLUMP REQUERIDO	=	3" a 4"
TAMAÑO MAXIMO AGREGADO	=	¾"
VOLUMEN UNITARIO DE AGUA	=	205.00 L
RELACION a/c	=	0.56
CONTENIDO DE CEMENTO	=	367.12 kg/m <sup>3</sup>
VOL. AGREGADO GRUESO	=	0.60
PORCENTAJE DE AIRE ATRAPADO	=	2%



**Cantidad de Materiales en Volumen (pies<sup>3</sup> por saco)**

Cemento	=	1 p/Bolsa
Agua	=	22.63 lts
Agregado fino	=	0.52 kg
Agregado grueso	=	3.38 kg
Relación en p3 o bolsa C:A:P	=	1:0.52:3.38

**VII. CONCLUSION**

Los resultados mostrados son del diseño de mezcla, los cuales se calcularon tomando los parámetros establecidos en el método ACI211, para el concreto  $f'c = 210 \text{ Kg/cm}^2$  los cuales dieron como dosificación C: 1 P3 A:0.52 P:3.38 P3.

**VIII. RECOMENDACIONES**

Los documentos que se adjuntan a este informe ha sido realizado en el laboratorio teniendo en cuenta las especificaciones técnicas y para realizar el diseño e mezcla con las propiedades correspondientes.

**IX. ANEXOS**



PROYECTO: CALIDAD DE UN PAVIMENTO RÍGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESIÓN Y FLEXIÓN.  
MOYOBAMBA 2019

UBICACIÓN: Prov.: SAN MARTÍN Dist.: MOYOBAMBA Localidad: ---  
SOLICITA: SRCE. ALBERTO CRAMON INUMA Y JONAN TORO PAREDES MARINA  
MATERIAL: Agregado fino (contenido de navajillo)  
FECHA: Setiembre de 2019  
REALIZADO: J.L.C.M.M.  
REVISADO: ---  
F'c = 210 kg/cm<sup>2</sup>

DISEÑO DE MEZCLA DE CONCRETO, BASADO EN MÉTODOS  
RECOMENDADOS POR EL A.C.I.

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS DE LOS AGREGADOS, AGREGADO GRUESO (ARENA)

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (ASTM C 33-82)									
Paso (mm) (pulg.)		2000.00		Paso (mm) (pulg.)		Paso (mm) (pulg.)		Paso (mm) (pulg.)	
Modelo	ASTM	Peso seco (g)	Porcentaje (%)	Modelo	ASTM	Peso seco (g)	Porcentaje (%)	Modelo	ASTM
20	75	9.35	0.35	75	3.00	100.00	100.00	Características físicas	
40	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
60	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Módulo de Rotura	
100	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
200	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Paso específico peso (g/cm <sup>3</sup> )	
400	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
600	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Absorción (%)	
800	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
1000	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Humedad (%)	
1250	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
1500	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Peso unitario suelto (kg/m <sup>3</sup> )	
1750	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		
2000	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00	Peso unitario compactado (kg/m <sup>3</sup> )	
2250	75	8.36	0.00	100	0.00	100.00	100.00		



2. PESO ESPECÍFICO Y ABSORCIÓN DE AGREGADO FINO (NORMA ASTM C 127)	
Procedimiento	Resultado
1. Peso de arena (g) + agua (g)	819.33
2. Peso de arena (g) + agua (g)	463.10
3. Peso agua (g)	811.08
4. Peso de arena (g) + agua (g) + agua (g)	654.02
5. Peso de arena (g) + agua (g)	143.10
6. Peso de arena (g) + agua (g)	493.72
7. Peso de arena (g)	300.00
8. Volumen del agua (g)	300.00
Resultado	
9. Peso específico de masa (g/cm <sup>3</sup> )	2.71
10. Peso específico de masa aparente (g/cm <sup>3</sup> )	2.77
11. Peso específico aparente (g/cm <sup>3</sup> )	2.77
12. Porcentaje de absorción (%)	0.27

3. HUMEDAD NATURAL (ASTM D 2216)	
Procedimiento	Resultado
1. Peso seco (g)	25.72
2. Peso seco + Suelo húmedo (g)	111.12
3. Peso seco + Suelo seco (g)	104.30
4. Peso agua (g)	4.80
5. Peso suelo seco (g)	81.10
6. Contenido de humedad (%)	5.93

NOTAS:





 UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO  
LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y MATERIALES  
Tel.: (042) 842200 - Av. 3138 - Correo: (luzvallejo@ucv.edu.pe)  
CALLE UNIVERSITARIO GONZÁLEZ TRINIDAD, PERÚ

PROYECTO : CALIDAD DE UN PAVIMENTO RÍGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESIÓN Y FLEXIÓN, MOYOBAMBA 2019

UBICACIÓN : Distrito de Moyobamba, Provincia de Moyobamba y Departamento de San Martín.

TESTISTA : ERICK ALBERTO CHAMOLI INUMA Y JORAN PAREDES MARINA

MATERIAL : Agregado Grueso (carena de noronillo)

Fecha : Setiembre del 2019

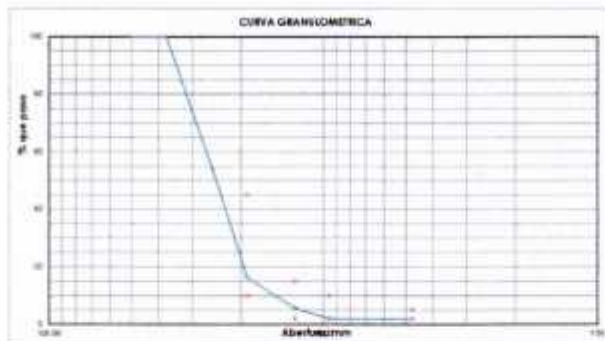
DISEÑO DE MEZCLA DE CONCRETO, BASADO EN MÉTODOS RECOMENDADOS POR EL A.C.I.

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS DE LOS AGREGADOS, AGREGADO GRUESO (PIEDRA)

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (ASTM C 33-83)

Peso Inicial Seco (gr) 2000.00

Mallas	Alteñas (mm)	Peso retenid (gr)	Porcent Ret. (%)	Porcent Ret. Acumulado (%)	Porcent Acum. Pasante (%)	Especificaciones Técnicas ASTM C-33 1990 a	Características Básicas
2"	50.80	0.0	0.0	0.0	100.0		Diámetro nominal máximo 2 1/2"
1 1/2"	37.50	0.0	0.0	0.0	100.0		
1"	25.00	1376.0	68.8	68.8	31.2		Módulo de fluído
3/4"	19.00	1131.0	56.5	56.5	43.5		
1/2"	11.75	303.0	15.1	41.4	58.6		Peso específico seco (gr/cc) 2.38
3/8"	9.50	109.0	5.4	36.0	64.0		Absorción (%) 1.47
Nº 4	4.75	0.0	0.0	36.0	64.0		Humedad (%) 1.47
Rondo	0.075	0.0	0.0	36.0	64.0		Peso unitario suelto (kg/m <sup>3</sup> ) 1429.0
							Peso unitario compactado (kg/m <sup>3</sup> ) 1581.0



2.0 PESO ESPECÍFICO Y ABSORC. DE AGREGADO GRUESO (NORMA ASTM C 128)

Procedimiento	Cálculos
1. Peso de muestra suelta al horno (gr)	1872.0
2. Peso de muestra suelta con superficie seca (gr)	2000.0
3. Peso de muestra suelta dentro del agua (gr)	1054.0
<b>Resultados</b>	
4. Peso específico de masa (gr/cc)	2.38
5. Peso específico de masa superficialmente seco (gr/cc)	2.31
6. Peso específico aparente (gr/cc)	2.13
7. Porcentaje de absorción (%)	1.47

3. HUMEDAD NATURAL (ASTM D 2216)

Procedimiento	Nota Nº
1. Peso Tara (gr)	25.56
2. Peso Tara + Suelo Húmedo (gr)	157.32
3. Peso Tara + Suelo Seco (gr)	155.41
4. Peso Agua (gr)	1.91
5. Peso Suelo Seco (gr)	129.85
6. Contenido de Humedad (%)	1.47

NOTAS





PROYECTO: CALIDAD DE UN PAVIMENTO RÍGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESIÓN Y FLEXIÓN, MOYOBAMBA 2019

UBICACIÓN: PROV: Moyobamba DIST: Moyobamba LOCALIDAD: --  
SOLICITA: ERICK CHAMOJI INUMA Y JOHAN TOÑO PAREDES MARINA FECHA: setiembre 2019  
MATERIAL: Arena Gruesa (Río naranjillo)

REALIZADO: J.L.C.H.M. REVISADO:

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS DE LOS AGREGADOS.

1. PESO UNITARIO DE AGREGADO FINO. (NORMA ASTM C 29)

Procedimiento		P.U.S.		P.U.C.	
1. Peso molde + material	[Kg]	5.844	5.812	6.252	6.261
2. Peso molde	[Kg]	1.668	1.668	1.668	1.668
3. Peso del material	[Kg]	4.176	4.144	4.584	4.593
4. Volumen del molde	[m <sup>3</sup> ]	0.0027	0.0027	0.0027	0.0027
5. Peso Unitario	[Kg/m <sup>3</sup> ]	1547.00	1535.00	1698.00	1701.00
6. Peso Unitario Promedio	[Kg/m <sup>3</sup> ]	1541.00		1700.00	

2. PESO UNITARIO DE AGREGADO GRUESO. (NORMA ASTM C 29)

TMN 3/4"

Procedimiento		P.U.S.		P.U.C.	
1. Peso molde + material	[Kg]	17.789	17.670	19.365	19.477
2. Peso molde	[Kg]	4.626	4.626	4.626	4.626
3. Peso del material	[Kg]	13.163	13.044	14.739	14.851
4. Volumen del molde	[m <sup>3</sup> ]	0.0093	0.0093	0.0093	0.0093
5. Peso Unitario	[Kg/m <sup>3</sup> ]	1413.00	1403.00	1583.00	1597.00
6. Peso Unitario Promedio	[Kg/m <sup>3</sup> ]	1409.00		1591.00	





[illegible]

### **Anexo N° 3**

Mapa de ubicación de la cantera.

Panel fotografico de los materiales.

Panel fotografico de los ensayos de laboratorio.

Resultados de esfuerzos a la comprensión

- UBICACION DE LA CANTERA DONDE FUE EXTRAIDA EL MATERIAL



- Recopilación del agregado fino y grueso de la cantera de Awajún



- Ensayo para determinar el peso específico y contenido de humedad.



- Determinación del peso unitario del agregado grueso



- Ensayo de tamizado de agregado fino. AASHTO T87-70



- Ensayo de peso específico y absorción de agregado grueso ASTM C-128



- Obtención de la ceniza del endocarpio o concha de coco.





- Determinación de granulometría para saturación.



- Ensayo de análisis granulométrico por tamizado.



- Diseño de mezcla según la normativa ACI-211 y la prueba slump



- Moldes de 50cm x 15cm x 15cm, para los ensayos de flexión según normativa MTC E-709





- Moldes de 6" x 12", para los ensayos a compresión según normativa ASTM C-39





UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO  
LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS  
laboratorio@ucv.edu.pe - CELULAR: 984104400  
CAMPUS UNIVERSITARIO - MOYOBAMBA - PERU



### PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO

ASTM : C 39 - 2004

ASTM : C 39 - 2004

TEMA : CALIDAD DE UN PAVIMENTO RIGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESION Y FLEXION, MOYOBAMBA 2019  
SOLICITANTE : ERICK ALBERTO CHAMOLI INJENIA Y TONY JOHAN PAREDES MARINA  
LUGAR : MOYOBAMBA  
ESTRUCTURA : VARIOS  
RESISTENCIA : F' C210 NÚMERO 2

CERTIFICADO : 1

W 800

HECHO POR : TNC JICKIM

SUPERVISADO POR : TNC JICKIM

LUGAR DE EJECUCIÓN : CAMPUS UNIVERSITARIO

FECHA : 01/02/2019

HORA : 1

Nº DE CILINDRO	DESCRIPCION	FECHA DE ENTREGA DE MUESTRA	EDAD (DÍAS)	ASIENTE (MUEJ)	DIAMETRO (mm)	DENSIDAD (kg/m³)	CARGA (kg)	AREA (cm²)	RESISTENCIA (kg/cm²)	Peso seco (kg)	% HÍGROMETRO	Tipo de Rotura
1.00	CONCRETO CONVENCIONAL	26-10-19	7.00	ME	15.00	2.36	27,200.00	176.71	164.42	210	73.63	B
2.00	CONCRETO CONVENCIONAL	02-11-19	7.00	ME	15.00	2.37	27,600.00	176.71	156.39	210	74.68	E
3.00	CONCRETO CONVENCIONAL	02-11-19	7.00	ME	15.00	2.32	27,600.00	176.71	156.13	210	74.38	F
4.00	CONCRETO CONVENCIONAL	06-11-19	14.00	ME	15.00	2.36	32,800.00	176.71	166.46	210	88.79	D
5.00	CONCRETO CONVENCIONAL	06-11-19	14.00	ME	15.00	2.32	32,800.00	176.71	183.84	210	97.84	G
6.00	CONCRETO CONVENCIONAL	08-11-19	14.00	ME	15.00	2.34	32,800.00	176.71	187.89	210	88.82	A
7.00	CONCRETO CONVENCIONAL	23-11-19	28.00	ME	15.00	2.40	38,100.00	176.71	215.84	210	102.83	A
8.00	CONCRETO CONVENCIONAL	25-10-19	28.00	ME	15.00	2.37	38,300.00	176.71	218.85	210	103.26	B
9.00	CONCRETO CONVENCIONAL	23-11-19	28.00	ME	15.00	2.39	38,170.00	176.71	219.06	210	102.88	A

#### OBSERVACIONES:

- Los cilindros de los especímenes de concreto han sido verificados en prensa de velocidad constante 1.30 mm/min.
- Cilindros sometidos a las pruebas con colación temprana.
- El concreto tiene un  $f_c$  de diseño de 210 kg/cm².
- Muestra y datos adjuntos entregados por el solicitante.

#### APROBADO

JEFATURA

FIRMA

SELO

SELO

SELO

#### TIPO DE FRACTURA



PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE ESPÉCIMENES Y CILINDROS CONVENCIONALES DE CONCRETO



UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS

laboratorio@ucv.edu.pe - CELULAR : 934159400

CAMPUS UNIVERSITARIO - MOYOBAMBA - PERU

PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO

ASTM / C 39 - 2004

ASTM : C 39-2004

TESS : "CALCULO DE UN PAVIMENTO RIGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESION Y FLECHA MOYOBAMBA 2019"

SOLICITANTE : ERICK ALBERTO CHAMOLINUMA Y TOÑO JOHAN PAREDES MUÑOZ

LUGAR : MOYOBAMBA

ESTRUCTURA : VARIOS

RESISTENCIA : F' C 210kg/cm<sup>2</sup>

CERTIFICADO : 2

Nº 008

HECHO POR : TECNICO II

SUPERVISADO POR : TECNICO II

LUGAR DE EJECUCIÓN : CAMPUS UNIVERSITARIO

FECHA : 01/10/2019

HORA : 1

Nº DE CILINDRO	DESCRIPCION	FECHA DE MUESTRA	FECHA DE RECTIFICACION	EDAD (dias)	ASIST. (kg/cm <sup>2</sup> )	RESISTENCIA (kg/cm <sup>2</sup> )	SECCION (cm <sup>2</sup> )	CARGA (kg)	AREA (cm <sup>2</sup> )	RESISTENCIA (kg/cm <sup>2</sup> )	F' C OBTENIDA (kg/cm <sup>2</sup> )	Nº OBTENIDO	TIPO DE ROTURA
1.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	7.00	ME	18.00	2.41	30,503.00	178.71	172.95	210	82.38	a
2.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	7.00	ME	15.00	2.35	30,782.00	178.71	174.19	210	82.95	a
3.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	7.00	ME	15.00	2.38	30,885.00	178.71	175.23	210	83.44	b
4.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	14.00	ME	15.00	2.40	34,823.00	178.71	189.56	210	85.31	b
5.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	14.00	ME	15.00	2.41	34,786.00	178.71	186.73	210	85.88	d
6.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	02-11-19	14.00	ME	15.00	2.38	34,693.00	178.71	186.76	210	85.22	d
7.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	23-11-19	28.00	ME	18.00	2.37	38,122.00	178.71	221.29	210	106.42	c
8.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	23-11-19	28.00	ME	15.00	2.34	38,888.00	178.71	220.12	210	104.82	c
9.00	5% DE CENIZA DE COCO	25-10-19	23-11-19	28.00	ME	15.00	2.32	38,736.00	178.71	219.20	210	104.38	b

OBSERVACIONES:

- Las roturas de los especímenes de concreto han sido verificadas en pruebas de velocidad constante (1.20 m/min).
  - Cilindros sometidos a las pruebas con cubetas reemplazadas.
  - El concreto tiene un F' c de diseño de 210 kg/cm<sup>2</sup>.
- Muestra y datos adjuntos entregados por el solicitante.

APROBADO

LABORATORIO

JEFEATURA

SELO

SELO

SELO

SELO

TIPO DE FRACTURA

(a)

(b)

(c)

(d)

(e)

(f)

(g)

(h)

(i)

(j)

(k)

(l)

(m)

(n)

(o)

(p)

(q)

(r)

(s)

(t)

(u)

(v)

(w)

(x)

(y)

(z)

PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESION DE ESPECIMENES Y CALCULO DE RESISTENCIA DE CONCRETO



# UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS

laboratorio@cesarvallejo.edu.pe - CELULAB : 934199400

CAMPUS UNIVERSITARIO - MOYOBAMBA / PERU



## PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO

ASTM : C 39 - 2004

ASTM : C 39 - 2004

CERTIFICADO : 2

N° 027

TEMA : "CALIDAD DE UN PAVIMENTO RIGIDO INCORPORANDO LA CENIZA DE COCO PARA MEJORAR LA RESISTENCIA A COMPRESION Y FLEXION, MOYOBAMBA 2018"

SOLICITANTE : ERICK ALBERTO CHAMOLI INIUNA Y TORO JOHAN PAREDES MARINA

LUGAR : MOYOBAMBA

ESTRUCTURA : VARIOS

RESISTENCIA : F COTRONGUAY

HECHO POR

SUPERVISADO POR

LUGAR DE EJECUCIÓN

FECHA

HORA

N° DE CILINDRO	DESCRIPCION	FECHA DE MOLDEO	FECHA DE ROMPIDA	EDAD DÍAS	ASPECTO (FOTOGRAFIA)	DIAMETRO (mm)	PERIMETRO (mm)	SECCION (mm <sup>2</sup> )	CARGA kgf	AREA (mm <sup>2</sup> )	RESISTENCIA (kgf/cm <sup>2</sup> )	F220000 (kgf/cm <sup>2</sup> )	% de resistencia	Top de Rompe
1.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	25-08-17	7.00	NE	15.00	2.42	29.679.00	178.71	187.86	210	79.89	88.33	B
2.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	25-08-17	7.00	NE	15.00	2.39	29.882.00	178.71	188.66	210	80.79	88.33	B
3.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	25-08-17	7.00	NE	15.00	2.33	29.705.00	178.71	188.44	210	80.21	88.33	B
4.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	27-08-17	14.00	NE	15.00	2.38	33.033.00	178.71	191.99	210	91.43	88.33	B
5.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	28-08-17	14.00	NE	15.00	2.40	33.845.00	178.71	191.32	210	81.28	88.33	B
6.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	29-08-17	14.00	NE	15.00	2.38	33.803.00	178.71	191.74	210	91.36	88.33	B
7.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	29-08-17	28.00	NE	15.00	2.33	39.578.00	178.71	218.31	210	103.06	88.33	B
8.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	29-08-17	28.00	NE	15.00	2.30	38.388.00	178.71	217.38	210	103.47	103.87	B
9.00	10% DE CENIZA DE COCO	25-10-18	29-08-17	28.00	NE	15.00	2.34	38.408.00	178.71	217.50	210	103.57	103.87	B

### OBSERVACIONES:

1.- Los valores de los experimentos de concreto fue solo

verificados en prensa de velocidad constante 1.33 mm/min

2.- Cifras inscritas a los graficos con calibres (escala)

3.- El concreto tiene un f'c de diseño de 210, kgf/cm<sup>2</sup>

Muestra y datos adjuntos entregados por el solicitante.

### APROBADO

LABORATORIO

JEFATURA

SELO

FIRMA

SELO

FIRMA

PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE ESPÉCIMENES Y CÁLCULO DE RESISTENCIAS DE CONCRETO



[illegible]

#### **Anexo N° 04**

Resultados de esfuerzos a flexión.

Panel fotográfico.





**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

# ENSAYO DE FLEXOTRACCIÓN DE VIGAS DE CONCRETO



PROYECTO : TESIS UCV

SOLICITADO : TESISISTAS UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

EJECUTA : SERVICIOS GENERALES "WIAL"

DISTRITO : YURIMAGUAS

PROVINCIA : ALTO AMAZONAS

REGION : LORETO

SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*Winston Castre Vasquez*  
Winston Castre Vasquez  
GERENTE PROPIETARIO

SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*Ing. Carlos E. Ramos Chavez*  
Ing. Carlos E. Ramos Chavez  
INGENIERO CIVIL



Oficina Principal: Calle Arica N° 811 Oficina Sucursal: AA.HH. Buena Vista Mz. A1 Lt. 02-Yurimaguas-Alto Amazonas-Loreto  
Teléf. 065-356335 ó 065-509462 Cel. 937407379 Email: serwial@hotmail.com



# SERVICIOS GENERALES "WIAL"

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



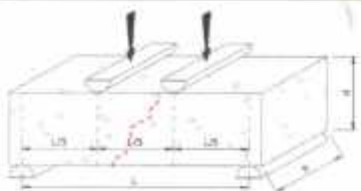
Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

<b>REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN</b> <small>(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, RTC E-709)</small>												
Proyecto: Pista UCV												
Clase: F'c 210 kg/Cm <sup>2</sup>												
Fecha de Fabricación: 29/10/2019												
ING. Responsable:												
Dimensiones Viga: (1.- 30.00x15.10x15.30) (2.- 30.00x15.22x15.14) (3.- 30.00x15.18x15.18) Tensión:												
Sustentación: Testeado UCV												
Acostamiento: 3° - 4°												
Código: Pista Registro: Mr Diseño: 37 Agente:												
N°	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Leat Pantalla (Kg)	Leat Pantalla (Kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia a (%)	
01	30.00	15.10	15.20	27/10/2019	27.900.00	7	17.10	1744	1730	24.8	77.9	
02	30.00	15.22	15.14	27/10/2019	27.850.00	7	17.00	1734	1720	24.7	77.0	
03	30.00	15.18	15.18	27/10/2019	27.800.00	7	17.50	1785	1771	25.4	79.4	

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 100
28	> 100 %



**Calcular el factor medio:**



1. Luz libre entre apoyos (pulg)

2. ancho promedio de muestra (pulg)

3. altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{P_L}{b \cdot d^2}$$

<b>RESPONSABLE</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b>  <b>Winston Castre Vasquez</b> <small>GERENTE PROPIETARIO</small>	<b>VISTO BUENO</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b>  <b>Ing. Carlos E. Ramos Chavez</b> <b>INGENIERO CIVIL</b> <small>PROF. - 100.000</small>
---	---









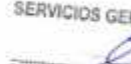
**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**

DE: WINSTON CASTRE VÁSQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOP

<b>REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN</b> <small>(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC E-700)</small>																					
Proyecto: Feste UCV																					
Diseño: F/C 210 kg/Cm2																					
Fecha de Fabricación: 20/10/2018																					
Mód. Responsable:																					
Dimensiones Vigas: (L = 50.0x15.10x15.10) (D = 88.05x15.20x15.80) (D = 50.00x15.10x15.10) Trazado:																					
Indicadores: Testigos UCV																					
Asesoramiento: 3" - 4"																					
Código: Feste																					
Registro:																					
Mód. Datos:																					
Mód. 22																					
Mód. 31																					
N°	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Lect. Puntal (Kg)	Lect. Puntal (Kg)	Carga Total (Kg)	Módulo Ruptura (Kg/cm²)	Resistencia σ (%)										
04	50.01	15.15	15.18	03/11/2018	27,500.00	14	19.80	2019	2005	26.7	89.7										
05	50.05	15.20	15.09	03/11/2018	27,280.00	14	19.10	1948	1934	26.0	87.4										
06	50.00	15.10	15.15	03/11/2018	27,820.00	14	19.50	1988	1974	26.5	88.0										
<table border="1"> <thead> <tr> <th>Edad</th> <th>Especificaciones Técnicas</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>7</td> <td>75 - 85</td> </tr> <tr> <td>14</td> <td>85 - 95</td> </tr> <tr> <td>21</td> <td>95 - 100</td> </tr> <tr> <td>28</td> <td>&gt; 100 %</td> </tr> </tbody> </table>												Edad	Especificaciones Técnicas	7	75 - 85	14	85 - 95	21	95 - 100	28	> 100 %
Edad	Especificaciones Técnicas																				
7	75 - 85																				
14	85 - 95																				
21	95 - 100																				
28	> 100 %																				
 <p> <b>Extra en el tercer medio:</b>            1. Luz libre entre apoyos (pulg)            2. ancho promedio de muestra (pulg)            3. altura promedio de la muestra (pulg)         </p> $R = \frac{P_L}{b \cdot d^2}$																					
<b>RESPONSABLE</b> SERVICIOS GENERALES "WIAL"  Winston Castre Vásquez PROPIETARIO						<b>VISTO BUENO</b> SERVICIOS GENERALES "WIAL"  Ing. Carlos E. Ramos Chavez INGENIERO CIVIL P. 001. 000000															





**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**  
DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

<b>REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN</b> <small>(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC E-708)</small>																						
Proyecto: Tula UCV																						
Diseño: FIC 219 Ag/Cm2																						
Fecha de Fabricación: 29/10/2019																						
WOT: Responsable:																						
Dimensiones Viga: (L: 50.00x15.20x15.30)(Z: 50.10x15.18x15.15)(D: 50.05x15.14x15.13) Técnica:																						
Solicitante: Textiles UCV																						
Acostamiento: 3" - 4"																						
Código: <b>Parrón</b> Registro: <b>32</b> M <sup>3</sup> Densidad: <b>Ag/cm<sup>3</sup></b>																						
N°	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Load Partida (Kg)	Load Partida (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia # (%)											
07	50.00	15.20	13.30	17/11/2019	27.680.00	28	22.80	2305	2290	32.2	100.5											
08	50.10	15.18	13.15	17/11/2019	27.500.00	28	22.00	2243	2228	32.0	100.1											
09	50.05	15.14	13.15	17/11/2019	27.680.00	28	21.80	2223	2208	31.8	99.4											
<table border="1"> <thead> <tr> <th>Edad</th> <th>Especificaciones Técnicas</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>7</td> <td>75 - 85</td> </tr> <tr> <td>14</td> <td>85 - 95</td> </tr> <tr> <td>21</td> <td>95 - 100</td> </tr> <tr> <td>28</td> <td>&gt; 100 %</td> </tr> </tbody> </table>													Edad	Especificaciones Técnicas	7	75 - 85	14	85 - 95	21	95 - 100	28	> 100 %
Edad	Especificaciones Técnicas																					
7	75 - 85																					
14	85 - 95																					
21	95 - 100																					
28	> 100 %																					
							Fórmula de cálculo: $R = \frac{PL}{bf^2}$ <p>             L: la línea entre apoyos (pulg)              b: ancho promedio de muestra (pulg)              d: altura promedio de la muestra (pulg)           </p>															
<b>RESPONSABLE</b> SERVICIOS GENERALES "WIAL"  Winston Castre Vasquez GERENTE PROPIETARIO						<b>VISTO BUENO</b> SERVICIOS GENERALES "WIAL"  Ing. Carlos E. Ramos Chavez INGENIERO CIVIL																



## REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN

(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC 8-100)

---

**Proyecto:** Tesis UCV  
**Diseño:** F'c 210 kg/Cm<sup>2</sup> con 3% de Cascar  
**Fecha de Elaboración:** 28/10/2018 **ING°, Responsable:**  
**Dimensiones Viga:** (15-38.10x15.25x15.10)(2-38.10x15.25x15.10)(3-38.10x15.25x15.10) **Técnico:**  
**Existentes:** Fichas UCV **Acertamiento:** 3" - 4"

---

**Carga:** 3% Cascar **Registro:** **MT (kg/cm<sup>2</sup>):** **SE:** **Agrietamiento:**

Id	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (kg)	Edad (días)	Lect. Pendiente (N)	Lect. Puntal (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (N)
01	30.10	15.15	15.15	27/10/2018	27,800.00	7	18.06	2035	2021	29.1	91.9
02	30.05	15.20	15.14	27/10/2018	27,850.00	7	18.80	2018	2005	28.8	90.0
03	30.08	15.18	15.10	27/10/2018	27,900.00	7	18.70	2008	1995	28.8	90.2

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 80
14	85 - 90
21	95 - 100
28	> 100 %

**Enlace al archivo medio:**  
 L: los tres entre apoyos (gulg)  
 b: ancho promedio de muestra (gulg)  
 d: altura promedio de la muestra (gulg)

$$R = \frac{PL}{bf \cdot d^2}$$

---

**RESPONSABLE**

SERVICIOS GENERALES "WIAL"

*Winston Casire Vásquez*

Winston Casire Vásquez

INGENIERO DOMINICANO

**VISTO BUENO**

SERVICIOS GENERALES "WIAL"

*Ing. Carlos E. Ramos Chavez*

Ing. Carlos E. Ramos Chavez

INGENIERO CIVIL

(C-1054 - FIC-04-199)

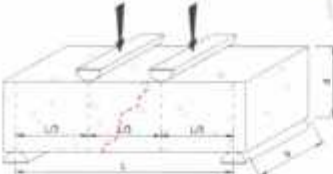


<b>REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN</b>													
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC B-708)													
<b>Proyecto:</b>		Toda UCV											
<b>Diseño:</b>		F C 210 kg/Cm <sup>2</sup> con 8% cemento											
<b>Fecha de Fabricación:</b>		20/10/2018						<b>MO*</b> , Responsable:					
<b>Dimensiones Vigas:</b>		l = 66.1x15.1x16.1x(2.54+15.1x15.1x15.1x)(L=No 16x15.1x15.1x) <b>Fabrica:</b>											
<b>Instrucciones:</b>		Tensadas UCV						<b>Apretamiento:</b> 2" - 4"					
<b>Código:</b>	<b>8% Cemento</b>		<b>Registro:</b>				<b>Nº Diseño:</b>				<b>22</b>	<b>Agüero*</b>	
A#	L (Cm)	B (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kgf)	Esfad (ufast)	Leñt Pericula (Ns)	Leñt Pericula (kg)	Carga Total (kgf)	Módulo Ruptura (Kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (Pa)		
04	50.10	15.15	15.10	03/11/2018	27,900.00	14	23.83	2410	2394	34.7	102.5		
05	50.15	15.16	15.15	03/11/2018	27,280.00	14	23.70	2417	2401	34.6	102.0		
06	50.11	15.10	15.20	03/11/2018	27,820.00	14	23.50	2396	2381	34.2	102.0		

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 100
28	> 100 %





**Calles en el punto medio:**

- 1. Luz libre entre apoyos (pulg)
- 2. ancho promedio de muestra (pulg)
- 3. altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{Ad^2}$$

<b>RESPONSABLE</b>  SERVICIOS GENERALES "WIAL"  WILSON CASTRO VAQUERO <small>INGENIERO CIVIL</small>	<b>VISTO BUENO</b>  SERVICIOS GENERALES "WIAL"  Ing. Carlos E. Ramos Chavez <small>INGENIERO CIVIL</small>
--	---



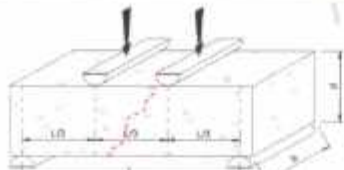


REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN											
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC 8-109)											
Proyecto: Puesto UCV											
Diseño: F/C 210 kg/Cm <sup>2</sup> con 8% ceniza											
Fecha de Fabricación: 28/10/2019											
Dimensiones Viga: (1 - 30.20x15.18x15.20) - (2 - 30.10x15.15x15.15) - (3 - 30.12x15.20x15.20) Tensión:											
Sustentación: Trípode UCV											
Acortamiento: 2" - 4"											
Código: 8% Ceniza											
Registra:											
Muestra: 22 Agrup <sup>o</sup>											
Nº	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Lect. Puntal (kg)	Lect. Puntal (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (%)
07	30.20	15.18	15.20	17/11/2019	27.530.00	28	25.50	2600	2584	37.0	115.6
08	30.10	15.15	15.15	17/11/2019	27.500.00	28	25.00	2549	2534	36.5	114.1
09	30.12	15.20	15.20	17/11/2019	27.660.00	28	25.80	2631	2615	36.6	114.4

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 80
14	85 - 95
21	95 - 100
28	> 100 %



Calcular el tercio medio:


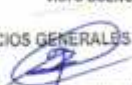
L: luz libre entre apoyos (pulg)

b: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bd^2 \cdot L}$$

<b>RESPONSABLE</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b> <b>Winston Castre Vasquez</b> GERENTE PROPIETARIO	<b>VISTO BUENO</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b> <b>Ing. Carlos E. Ramos Chavez</b> INGENIERO CIVIL
--	--





**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**  
DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN												
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, NTC 2-700)												
Proyecto: Tercer UCV												
Especie: F/C 210 kg/cm <sup>2</sup> con 10% de Cemento												
Fecha de Fabricación: 21/10/2019 <span style="float: right;">ING. Responsable:</span>												
Dimensiones Viga: (L: 50.80x15.10x15.10) (3-4) 30x15.10x15.10 (3-4) 30x15.10x15.10 <span style="float: right;">Tensión:</span>												
Soportes: Trazados UCV <span style="float: right;">Asentamiento: 2" - 4"</span>												
Código: 10% Cemento <span style="float: right;">Registro: 32 <span style="margin-left: 20px;">Aprom<sup>1</sup></span></span>												
N°	L (Cm)	B (Cm)	H (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Leet. Partida (psi)	Leet. Partida (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (psi)	Resistencia (kg/cm <sup>2</sup> )
01	50.00	15.10	15.05	28/10/2019	27,340.00	7	16.52	1665	1671	24.4	76.4	76.4
02	50.30	15.20	15.15	28/10/2019	27,290.00	7	16.45	1677	1664	24.0	75.0	75.0
03	50.20	15.20	15.10	28/10/2019	27,300.00	7	16.35	1667	1654	24.0	74.9	74.9

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 80
14	85 - 90
21	95 - 100
28	> 100 %



**Fórmula al servicio medio:**

L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

H: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bh^2 \cdot L}$$

<p>RESPONSABLE</p> <p>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</p> <p><i>Winston Castre Vasquez</i></p> <p>Winston Castre Vasquez GERENTE GENERAL</p>	<p>VISTO BUENO</p> <p>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</p> <p><i>Ing. Carlos E. Ramos Chavez</i></p> <p>Ing. Carlos E. Ramos Chavez INGENIERO CIVIL C.O. 1000</p>
---	---





**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**  
DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



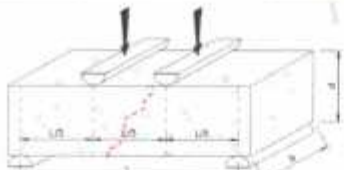
Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN											
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC E-709)											
Proyecto:		Testo UCV									
Diseño:		F' C 210 kg/Cm <sup>2</sup> con 10% variación									
Fecha de Fabricación:		21/10/2019									
Dimensiones Viga:		(1- 80-10-15, 15-15, 10-12-40, 15-15, 10-12-40, 15-15, 10-12-40, 15-15, 10-12-40)									
Solicitante:		Testos UCV									
Código:		10% Control									
Registro:		Módulo: 22 kg/cm <sup>2</sup>									
AP	L (Cm)	B (Cm)	d (Cm)	Fecha de Entalzo	Peso Espectrom (Kg)	Edad (días)	Lecc. Partida (Kg)	Lecc. Partida (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (%)
04	80.10	15.15	15.10	04/11/2019	27.380.00	14	17.85	1800	1788	25.9	81.0
05	80.15	15.18	15.15	04/11/2019	27.295.00	14	17.75	1812	1795	25.8	80.8
06	80.10	15.10	15.10	04/11/2019	27.380.00	14	17.90	1828	1812	26.0	81.3

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 105
28	105 - 115



**Definición de términos:**



L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bd \cdot L}$$

<b>RESPONSABLE</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b>  <b>Winston Castre Vasquez</b> <small>INGENIERO CIVIL</small>	<b>VISTO BUENO</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b>  <b>Ing. Carlos E. Ramos Chavez</b> <small>INGENIERO CIVIL</small>
---	---





**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**  
DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



**R.U.C. 10011155931**

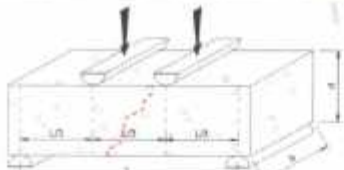
Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

REPORTE DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN											
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC E-709)											
Proyecto: Tesis UCV											
Diseño: F'c 210 kg/cm² con 10% ceniza											
Fecha de Fabricación: 21/10/2018 INO: Responder:											
Dimensiones Viga: (L: 30.15x15.00x15.20) (2-40.00x15.20x15.10) (3-30.10x15.77x15.30) Técnico:											
Solicitantes: Tesis UCV Asesoramiento: 2° - 4°											
Código: 10% Ceniza Registro:											
A#	L (Cm)	B (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Lech. Partida (kg)	Lech. Partida (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm²)	Resistencia: f (Mpa)
07	30.15	15.00	15.20	18/11/2018	27.820.00	28	20.86	2137	2123	30.7	96.0
08	30.00	15.20	15.15	18/11/2018	27.300.00	28	21.00	2141	2127	30.8	95.3
08	30.10	15.17	15.20	18/11/2018	27.380.00	28	21.10	2152	2137	30.8	95.5

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 100
28	> 100 %



Referir al verso del:


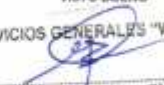
L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bd^2}$$

<b>RESPONSABLE</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b> Winston Castre Vasquez propietario	<b>VISTO BUENO</b>  <b>SERVICIOS GENERALES "WIAL"</b> Ing. Carlos E. Ramos Chavez INGENIERO CIVIL CIP: 10011155931
---	---







**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI

REPORT DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN											
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MITC B-109)											
Proyecto: FASE IACV											
Diseño: F/C 250 kg/Cm2 con 18% de Cemento											
Fecha de Fabricación: 20/10/2019 IMQ: Responsable											
Dimensiones Viga: (L= 52.00x15.00x15.00)/(L= 52.10x15.10x15.00)/(L= 52.10x15.00x15.00) Tensión:											
Ensayos: Fautas IACV Asentamiento: 2" - 4"											
Código: 18% Cemento Registro: Muestra: 22 kg/cm³											
Ap	L (Cm)	B (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Leet Puntal (kg)	Leet Puntal (kg)	Carga Total (kg)	Modulo Ruptura (kg/cm²)	Resistencia a (%)
01	50.00	15.05	15.05	20/10/2019	27,290.00	7	17.60	1795	1791	26.1	81.8
02	50.10	15.10	15.00	20/10/2019	27,290.00	7	17.40	1774	1761	26.0	81.1
03	50.10	15.00	15.00	20/10/2019	27,200.00	7	17.50	1744	1730	25.7	80.3

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 100
28	> 100 %



Palenque al servicio medio:

L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bd^2}$$

RESPONSABLE

SERVICIOS GENERALES "WIAL"

*Winston Castre Vasquez*

Winston Castre Vasquez

RESP. TECNICO

VISTO BUENO

SERVICIOS GENERALES "WIAL"

*Ing. Carlos E. Ramos Chavez*

Ing. Carlos E. Ramos Chavez

INGENIERO CIVIL

(CIP. 102716)





<b>REPORT DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN</b> <small>(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MTC E-708)</small>												
Proyecto:		Tubo UCV										
Carga:		F C 210 kg/Cm <sup>2</sup> con 15% centos										
Fecha de Fabricación:		21/05/2018					MOP, Responsable:					
Dimensiones Viga:		(L= 80.15x18.88x15.15) (L=80.15x18.11x15.20) Técnico:										
Substrato:		Textiles UCV					Asentamiento: 2" - 4"					
Código:		15% Centos					Registro:		M D Diseño:		SE	Agente:
#	L (Cm)	b (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (Kg)	Edad (días)	Lect. Puntal (psi)	Lect. Puntal (kg)	Carga Total (kg)	Módulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (%)	
04	80.15	18.88	15.10	04/10/2018	27,305.00	14	19.32	1970	1968	28.5	89.7	
05	80.15	15.10	15.15	04/10/2018	27,335.00	14	19.30	1968	1954	28.2	88.4	
06	80.15	18.11	15.20	04/10/2018	27,265.00	14	19.40	1979	1984	29.2	90.7	

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 85
14	85 - 95
21	95 - 105
28	> 100 %

Partes en el tercer medio:

L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{Bd^2}$$

<p style="text-align: center;"><b>RESPONSABLE</b></p> <p style="text-align: center;">SERVICIOS GENERALES "WIAL"</p> <p style="text-align: center;"><i>Winston Castro Vázquez</i></p> <p style="text-align: center;">Winston Castro Vázquez GERENTE PROPIETARIO</p>	<p style="text-align: center;"><b>VISTO BUENO</b></p> <p style="text-align: center;">SERVICIOS GENERALES "WIAL"</p> <p style="text-align: center;"><i>Ing. Carlos E. Ramos Chavez</i></p> <p style="text-align: center;">Ing. Carlos E. Ramos Chavez INGENIERO CIVIL FIRMADO</p>
--	--

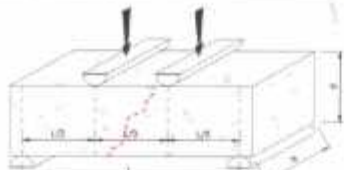


REPORT DE LAS VIGAS DE CONCRETO - FLEXOTRACCIÓN												
(NORMA AASHTO T-97, ASTM C-78, MITC E-700)												
Proyecto: Tesis UCV												
Diseño: P C 210 kg/cm <sup>2</sup> con 15% ceniza												
Fecha de Fabricación: 25/10/2018												
Dimensiones Viga: (L: 50.15x15.00x15.25) (G: 42.00x15.20x15.15) (Z: 42.10x15.17x15.25) Tensión:												
Sustitutos: Tesis UCV												
Aumentado: 3" - 4"												
Código: 15% Ceniza												
Resumen:												
N°	L (Cm)	B (Cm)	d (Cm)	Fecha de Ensayo	Peso Especimen (kg)	Edad (días)	Let. Paralela (kg)	Let. Paralela (kg)	Carga Total (kg)	Modulo Ruptura (kg/cm <sup>2</sup> )	Resistencia (kg)	
07	50.15	15.00	15.10	18/11/2018	27.520.00	28	20.05	2045	2030	28.8	82.2	
08	50.00	15.20	15.15	18/11/2018	27.300.00	28	20.80	2080	2078	28.8	82.0	
09	50.10	15.17	15.05	18/11/2018	27.380.00	28	20.40	2080	2086	30.1	94.1	

Edad	Especificaciones Técnicas
7	75 - 80
14	85 - 90
21	95 - 100
28	> 100 %



Fórmula al servicio medio:


L: luz libre entre apoyos (pulg)

B: ancho promedio de muestra (pulg)

d: altura promedio de la muestra (pulg)

$$R = \frac{PL}{bf \cdot L}$$

<b>RESPONSABLE</b>  <b>Winston Castre Vasquez</b> PROPIETARIO	<b>VISTO BUENO</b>  <b>Ing. Carlos Estaninos Chavez</b> INGENIERO CIVIL C.R. 10011155931
---	--









## SERVICIOS GENERALES "WIAL"

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI



SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*[Signature]*  
Winston Castre Vasquez  
GERENTE GENERAL

SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*[Signature]*  
Ing. Carlos E. Ramos Chavez  
INGENIERO CIVIL  
CIP: 88496



Oficina Principal: Calle Arica N° 811 Oficina Sucursal: AA.HH. Buena Vista Mz. A1 Lt. 02-Yurimaguas-Alto Amazonas-Loreto  
Teléf. 065-356335 ó 065-509462 Cel. 937407379 Email: [serwial@hotmail.com](mailto:serwial@hotmail.com)



**SERVICIOS GENERALES "WIAL"**

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseños de mezclas de concreto, diseños de mezclas  
asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en  
obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI



SERVICIOS GENERALES "WIAL"

Winston Castre Vasquez  
GERENTE GENERAL

SERVICIOS GENERALES "WIAL"

Ing. Carlos E. Ramos Chavez  
INGENIERO CIVIL



Oficina Principal: Calle Arica N° 811 Oficina Sucursal: AA.MH. Buena Vista Mz. A1 Lt. 02-Yurimaguas-Alto Amazonas-Loreto  
Teléf. 065-356335 ó 065-509462 Cel. 937407379 Email: serwial@hotmail.com





# SERVICIOS GENERALES "WIAL"

DE: WINSTON CASTRE VASQUEZ

Estudios de suelos, diseño de mezclas de concreto, diseño de mezclas asfálticas, servicios de ensayos de laboratorio de suelos, concreto y asfalto en obra.



Resolución N° 010991-2013/DSD-INDECOPI



SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*Winston Castre Vasquez*  
Winston Castre Vasquez  
DISEÑO PROYECTAR

SERVICIOS GENERALES "WIAL"  
*Ing. Carlos E. Ramos Chavez*  
Ing. Carlos E. Ramos Chavez  
INGENIERO CIVIL



Oficina Principal: Calle Arica N° 811 Oficina Sucursal: AA.HH. Buena Vista Mz. A1 Lt. 02-Yurimaguas-Alto Amazonas-Loreto  
Teléf. 065-356335 ó 065-509462 Cel. 937407379 Email: serwial@hotmail.com

## **Anexo N° 5**

Certificados de calibración de prensa de flexión



## CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN PT - LF - 180 - 2019

*Área de Metrología*  
*Laboratorio de Fuerza*

Página 1 de 3

1. Expediente	411-2019	Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales o internacionales, que realizan las unidades de la medición de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI).
2. Solicitante	WINSTON CASTRE VASQUEZ	
3. Dirección	Calle Arica 811 - Yurimahuas - Alto Amazonas - Loreto	
4. Equipo	PRENSA DE FLEXION	Los resultados son validos en el momento de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamento vigente.
Capacidad	30000 kgf	
Marca	TECNICAS CP	
Modelo	NO INDICA	PERUTEST S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aqui declarados.
Número de Serie	MF-38	
Procedencia	PERU	
Identificación	NO INDICA	Este certificado de calibración no podrá ser reproducido parcialmente sin la aprobación por escrito del laboratorio que lo emite.
Indicación	DIGITAL	
Marca	HIWEIGH	
Modelo	315-X8	El certificado de calibración sin firma y sello carece de validez.
Número de Serie	NO INDICA	
Resolución	10 kgf	
Ubicación	NO INDICA	
5. Fecha de Calibración	2019-11-04	

Fecha de Emisión

Jefe del Laboratorio de Metrología

Sello

2019-11-08

MANUEL ALEJANDRO ALIAGA TORRES



## CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN PT - LF - 180 - 2019

*Área de Metrología*  
*Laboratorio de Fuerza*

Página 2 de 3

### 6. Método de Calibración

La calibración se realizó por el método de comparación directa utilizando patrones trazables al SI calibrados en las instalaciones del LEDI-PUCP tomado como referencia el método descrito en la norma UNE-EN ISO 7500-1 "Verificación de Máquinas de Ensayo Uniaxiales Estáticos. Parte 1: Máquinas de ensayo de tracción/compresión. Verificación y calibración del sistema de medida de fuerza." - Julio 2006.

### 7. Lugar de calibración

En las instalaciones del cliente.

### 8. Condiciones Ambientales

	Inicial	Final
Temperatura	28 °C	28 °C
Humedad Relativa	66%	66%

### 9. Patrones de referencia

Trazabilidad	Patrón utilizado	Informe/Certificado de calibración
Celdas patrones calibradas en PUCP - Laboratorio de estructuras antisísmicas	Celda de Carga Código: PF-001 Capacidad: 150,000 kg.f	INF-LE-272-18

### 10. Observaciones

- Se colocó una etiqueta autoadhesiva con la indicación CALIBRADO.
- Durante la realización de cada secuencia de calibración la temperatura del equipo de medida de fuerza permanece estable dentro de un intervalo de  $\pm 2,0$  °C.
- El equipo NO CUMPLE con el criterio para máquinas de ensayo uniaxiales, ya que presenta errores mayores a los errores máximos permitidos según la norma UNE-EN ISO 7500-1.

